STABILITÄTSUNTERSUCHUNGEN AN HAND DES MODELLS "ÖSTERREICH I"

Peter FLEISSNER Karlheinz HIETLER

Forschungsbericht Nr. 54

Juni 1971

INHAL.	TSVERZEICHNIS	Seite			
Ι.	Problemstellung und Aufbau	1			
II.	Definitionen	2			
	II.1. Lineares ökonometrisches Modell	2			
	II.2. Systeme linearer Differenzengleichungen	6			
	II.3. Stabilität und Instabilität	9			
III.	Reduktion des ursprünglichen Modells und Regelkreis				
IV.	Spezielle Partikulärlösungen	18			
٧.	Stabilitätskriterien der reduzierten Form	24			
VI.	Stabilitätskriterien der Strukturform				
VII.	Störungen				
VIII.	Eine Anwendung: Modell "ÖSTERREICH I"	43			
	VIII.1. Vorbemerkungen	43			
	VIII.2. Die Gleichungen des Modells und die Liste der verwendeten Variablen	45			
	VIII.3. Das homogene Gleichungssystem in Strukturform	50			
	VIII.4. Die Umwandlung des Gleichungssystems nach Methode B	53			
	VIII.5. Das Gleichungssystem in der reduzierte Form	n 55			
	VIII.6. Berechnung der Eigenwerte	56			
	VIII.7. Interpretation der Ergebnisse	59			
IX.	Angang: Ein modifiziertes Hessenberg-Verfahren zur Berechnung der Eigenwerte beliebig reeller Matrizen				

LITERATURLISTE

- 1. P. SCHÖNFELD, Methoden der Ökonometrie, Band I, Verlag Franz Valen GmbH, Berlin und Frankfurt/Main 1969
- 2. J. JOHNSTON, Econometric Methods, McGraw-Hill, New York
 1963
- 3. M. MALINVAUD, Statistical Methods of Econometrics, North-Holland Publishing Company, Amsterdam 1968
- 4. W. HAHN, Über die Anwendung der Methode von Ljapunow auf
 Differenzengleichungen, Mathematische Annalen,
 Band 136, 5.430-441, 1958
- 5. R. ZURMÜHL, Matrizen, Springer, Berlin 1964
- 6. T. YAMANE, Mathematics for Economists, Englewood Cliff,
 New York 1962
- 7. D. K. FADDEJEW, W. N. FADDEJEWA, Numerische Methoden der linearen Algebra, R. Oldenbourg, München 1964
- 8. P. FLEISSNER, E. FURST, E. LÖSCHNER, F. SCHEBECK,
 St. SCHLEICHER, G. SCHWÖDIAUER, H. WINTER, Modell
 ÖSTERREICH I, Ein makroökonometrisches
 Prognose- und Entscheidungsmodell, Forschungsmemoranden Nr. 44 und Nr. 45, Institut für
 Höhere Studien und Wissenschaftliche Forschung,
 Wien, Juni 1970

- 9. K. MORI, "Generalized Eigenvalue Problem of an Econometric Model", Keio University, Tokyo, präsentiert auf dem Zweiten Weltkongress der Econometric Society, Cambridge (England), September 1970
- 10. St. SCHLEICHER, Wirtschaftspolitische Simulation mit dem ökonometrischen Modell ÖSTERREICH I. Forschungsmemorandum Nr. 50, Institut für Höhere
 Studien und Wissenschaftliche Forschung, Wien,
 November 1970

STABILITÄT VON DYNAMISCHEN LINEAREN ÖKONOMETRISCHEN MODELLEN

I. PROBLEMSTELLUNG UND AUFBAU

Die vorliegende Arbeit befaßt sich mit der Untersuchung von Stabilitätsproblemen bei dynamischen linearen ökonometrischen Modellen. Die hier dargestellten Kriterien können natürlich auf beliebige lineare Systeme von Differenzengleichungen erster Ordnung mit konstanten Koeffizienten angewandt werden. Durch besondere Berücksichtigung der Struktur eines ökonometrischen Modells können Vereinfachungen bei Stabilitätsuntersuchungen erreicht werden.

Eng verbunden mit dem Begriff Stabilität sind die Begriffe Gleichgewicht bzw. Gleichgewichtspfad. Im folgenden wird auf ihre Bedeutung in Hinblick auf ökonometrische Modelle explizit eingegangen.

Den Abschluß bilden konkrete Anwendungen auf ein Modell der österreichischen Volkswirtschaft.

II. DEFINITION

II.1. Lineares ökonometrisches Modell

1.1. Definition

Ein lineares ökonometrisches Modell besteht aus einem System von linearen Gleichungen (linear in bezug auf die Parameter und auf die Variablen).

Die Gleichungen zerfallen in:

- a) Definitionsgleichungen, deren Koeffizienten a priori bekannt sind.
- b) Verhaltensgleichungen, deren Koeffizienten durch Kleinst-Quadrat-Schätzungen oder ein mehrstufiges Schätzverfahren ermittelt wurden. [1, 2, 3].

1.2. Klassifizierung der Variablen:

a) endogene Variable werden durch das Modell bestimmt. Je einer endogenen Variablen entspricht je eine lineare Gleichung.

Diese wird nach der endogenen Variablen aufgelöst.

b) prädeterminierte Variable

exogene Variable

verzögerte endogene
Variable

Instrumentvariable andere exogene
(Steuersatz, Mindest- Variable
reservensatz) (Frosttage/Jahr)

Ökonomische Daten werden in der Regel in äquidistanten Zeitabständen (Perioden) erhoben (z.B. Jahresdaten, Quartals-, Monatsdaten), wodurch eine Diskretisierung der Zeit erfolgt. Das Auftreten von verzögerten endogenen Variablen erfordert eine mathematische Beschreibung durch ein lineares Differenzengleichungssystem. Ein solches Modell wird ein dynamisches
Modell genannt. Treten Verzögerungen, die größer als eine
Periode sind, auf, so entspricht dies einem Differenzengleichungssystem höherer als erster Ordnung. Durch Einführung von Hilfsvariablen kann dieses System in ein System erster Ordnung
übergeführt werden.

1.3. Einschränkungen:

Alle weiteren Überlegungen werden unter zwei Einschränkungen durchgeführt:

- a) Alle Parameter des ökonometrischen Modells werden über die Zeit als konstant angesehen;
- b) Die Residuen in den Verhaltensgleichungen werden vernachlässigt.

1.4. Strukturform und reduzierte Form:

Das System der in II.1.2.a) angegebenen Gleichungen wird so angeschrieben, daß auf den linken Seiten jeweils die endogenen, auf den rechten Seiten jeweils die prädeterminierten Variablen stehen. Diese Darstellung bezeichnet man als Strukturform des ökonometrischen Modells.

$$Yy_{t} = Xx_{t} \tag{1}$$

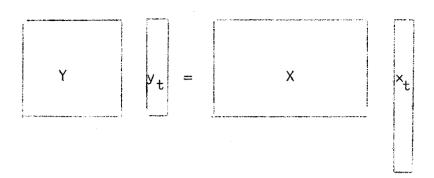
wobei: y_t . . . Spaltenvektor der n endogenen Variablen zur Zeit t; $\lceil n \times 1 \rceil$

 \mathbf{x}_{t} . . Spaltenvektor der k prädeterminierten Variablen zur Zeit t; [kx1]

Y . . . Koeffizientenmatrix der endogenen Variablen; [nxn]

X . . . Koeffizientenmatrix der prädeterminierten Variablen; [nxk]

bedeuten.



Auflösung des Gleichungssystems (1) nach y_t ergibt (Y als regulär vorausgesetzt):

$$y_{\pm} = Zx_{\pm} \tag{2}$$

wobei

$$Z = Y^{-1}X$$

- (2) nennt man die reduzierte Form eines ökonometrischen Modells.
- 1.5. Besonderheiten von Y:
- a) Y quadratisch [nxn]
- b) regulär. (Wäre die Matrix singulär, könnte durch Veränderung der Messgenauigkeit der Daten Regularität hergestellt werden.)
- c) $y_{ij} = 1$; i=1,...,n, (Hauptdiagonalelemente von Y)
- d) Kann Y durch Vertauschen von Zeilen und Spalten in eine Dreiecksmatrix verwandelt werden, nennt man dieses Modell rekursiv, ansonsten interdependent.
- 1.6. Verallgemeinerung der Darstellung eines linearen ökonometrischen Modells:

In der Strukturform liegen zwei lineare Operatoren vor:

$$Yy_t = z_t$$

d.i. ein linearer Operator Y: $\mathbb{R}^n \ni y_t \xrightarrow{Y} z_t \in \mathbb{R}^n$

 $und Xx_t = z_t$

d.i. ein linearer Operator X: $\mathbb{R}^k \ni x_t \xrightarrow{X} z_t \in \mathbb{R}^n$

wobei z_{+} eine Hilfsvariable darstellt.

Existiert der inverse Operator Y^{-1} von Y:

$$Y^{-1}: \mathbb{R}^n \ni z_t \xrightarrow{Y^{-1}} y_t \in \mathbb{R}^n$$

so entspricht die reduzierte Form dem zusammengesetzten Operator

$$Y^{-1}.X: \mathbb{R}^k \ni \times_t \xrightarrow{X} z_t \xrightarrow{X^{-1}} y_t \in \mathbb{R}^n$$

Definition eines linearen Operators:

Ein linearer Operator L ist eine Abbildung einer Menge A in eine Menge B mit folgenden Eigenschaften:

- a) Additiv: $L(a_1 + a_2) = L(a_1) + L(a_2)$, wobei $a_1, a_2 \in A$
- b) Homogen: $L(c \ a) = cL(a)$, wobei $a \in A$, $c \in R$ $R \dots Zahlenk\"{o}rper$

Satz: Ein linearer Operator ist eindeutig.

Beweis:
$$L(a) = b_1$$
 $\Rightarrow b_1 = b_2$ $b_1, b_2 \in B$ $b_1 - b_2 = L(a) - L(a) = L(a-a) = L(0) = 0 \Rightarrow b_1 = b_2$

II.2. Systeme von linearen Differenzengleichungen erster Ordnung mit konstanten Koeffizienten

II.2.1. Die homogene Gleichung lautet

$$y_{t+1} = Ay_t$$
 $t=0,1,2,...$ y_{\bullet} . . Anfangsbedingungen,

gegeben seien:

 y_t , y_{t+1} . . . Vektor mit n Elementen A . . . quadratische Matrix $[n \times n]$

Wären die Elemente a_{ij} , $i \neq j$, der Matrix A gleich Null, so hätte man eine Diagonalform vorliegen.

$$y_{t+1}^{i*} = \lambda_i y_t^{i*}$$
 $i=1,...,n$.

Die allgemeine Lösung wäre

$$y_t^{i*} = c_i \cdot \lambda_i^t$$
 und $(y_t^{i*})_k = \delta_{ik} \lambda_i^t$

ein Fundamentalsystem.

Substitution

$$y_{t} = Sy_{t}^{*} \quad \text{oder} \qquad y_{t}^{i} = \sum_{j} s_{ij} y_{t}^{j*}$$

$$\text{ergibt} \quad y_{t+1}^{i} = \sum_{j} a_{ij} y_{t}^{j} = \sum_{k} \sum_{j} a_{ik} s_{kj} y_{t}^{j*} = \sum_{k} \sum_{j} a_{ik} y_{kj} y_{t}^{j*} = \sum_{k} \sum_{j} a$$

$$= \sum_{j} s_{ij} y_{t+1}^{j*} = \sum_{j} s_{ij} \lambda_{j} y_{t}^{j*} = \sum_{k} \sum_{j} \delta_{ik} s_{kj} \lambda_{j} y_{t}^{j*}$$

Aus den unterstrichenen Ausdrücken folgt:

$$\sum_{k} \sum_{j} a_{ik} s_{kj} y_{t}^{j*} = \sum_{k} \sum_{j} \delta_{ik} s_{kj} \lambda_{j} y_{t}^{j*}$$

oder

$$\sum_{k} \sum_{j} (a_{jk} s_{kj} - \delta_{jk} s_{kj} \lambda_{j}) y_{t}^{j*} = 0$$

$$\forall y_t^{j*}$$
 , j=1,...,n

$$\Rightarrow \sum_{k} (a_{ik} s_{kj} - (a_{ik} s_{kj}) = 0$$

$$\sum_{k} (a_{ik} - c_{ik} \lambda_j) s_{kj} = 0, \quad i,j,k=1,...,n$$

Dies ist aber genau das Eigenwertproblem der Matrix A

 λ_i . . . Eigenwerte

 \mathbf{s}_{kj} . . Elemente des zu $\hat{\lambda}_j$ gehörigen Eigenvektors

Das Gleichungssystem besitzt nichttriviale Lösungen, wenn

$$\det (A - \lambda E) = 0 \Rightarrow \lambda, \quad i=1,...,n$$

Unter der Annahme, daß

$$\lambda_{i} \neq \lambda_{j}$$
, $i \neq j$, gilt:

 $(y_t^{i*})_k$ bilden ein Fundamentalsystem von Lösungen der Diagonalform.

$$(y_t^i)_k = \sum_j s_{ij} (y_t^{j*})_k = \sum_j s_{ij} \delta_{jk} \lambda_j^t = s_{ik} \lambda_k^t$$

$$\dot{y}_{t} = \sum_{k} c_{k} (\dot{y}_{t})_{k} = \sum_{k} c_{k} s_{ik} \lambda_{k}^{t}$$

Lösung der homogenen Gleichung in Matrixschreibweise:

$$y_t = 5 \Lambda^t c$$

$$S = \begin{bmatrix} s_{11} & \cdots & s_{1n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ s_{n1} & \cdots & s_{nn} \end{bmatrix} \qquad A = \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 & 0 \\ \vdots & \lambda_2 & \vdots \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & \cdots & \lambda_n \end{bmatrix} \qquad c = \begin{bmatrix} c_1 \\ \vdots \\ c_n \end{bmatrix}$$

Bestimmung der Konstanten c_{\struct_1}:

Gegeben sei ein Vektor von Anfangswerten \dot{y}_0 , i=1,...,n

$$\dot{y}_0 = \sum_{k} s_{ik} c_k$$

Inhomogenes lineares Gleichungs- system für die Konstanten $\mathbf{c}_{\mathbf{k}}$.

In Matrixschreibweise:

$$y_o = S.c$$
 $y_o = (\dot{y}_o)$, $S = (s_{ik})$, $c = (c_k)$

$$c = S^{-1}y_o$$
daraus folgt
$$y_t = S \Lambda^t S^{-1}y_o$$

II.2.2. Die inhomogene Gleichung lautet

$$y_{t+1} = Ay_t + f_t$$

t=0,1,2,3,...

f_t = Störfunktionen

Gesucht ist zunächst eine Partikulärlösung, bezogen auf einen bestimmten Typ der Störfunktionen. Die allgemeine Lösung ergibt sich aus der Summe der Lösung der homogenen Gleichung und der Partikulärlösung. (Siehe IV.3)

II.3. Stabilität¹⁾ von Differenzengleichungssystemen

II.3.1. Definitionen

Die folgenden Definitionen gelten allgemein für lineare und nichtlineare Differenzengleichungssysteme.

II.3.1.1. Voraussetzungen

In den folgenden Differenzengleichungssystemen ist die unabhängige Variable t auf ganzzahlig fortschreitende Werte $t=t_0,t_0^{+1},\ldots$ beschränkt. Der "Anfangspunkt" t_0 ist ebenfalls als ganzzahlig variabler Parameter anzusehen, dessen Werte jeweils in einer festen Zahlenfolge t^* , t^*+1 , t^*+2 , ... enthalten sind.

(*)
$$y_{t+1} = g(y_t, t), y_t \in \mathbb{R}^n$$
 für $t=t_0, t_0+1, t_0+2, ...,$

sei ein System von Differenzengleichungen, nicht notwendigerweise linear und autonom. Die rechte Seite des Systems sei für alle y_t definiert, beschränkt und bezüglich der y_t stetig.

¹⁾ W. HAHN, Über die Anwendung der Methode von Ljapunow auf Differenzengleichungen in: Mathematische Annalen, Bd. 136, S. 430-441 (1958).

Da Stabilität hier immer in bezug auf die triviale Lösung

$$y_t = 0$$
 für $t = t_0$, t_0+1 , t_0+2 ,...

verstanden wird, gelte

$$g(o,t) = 0$$
 für $t = t_o, t_o+1, t_o+2, ...$

Die Gleichung (*) läßt also die triviale Lösung zu.

Diejenige Lösung von (*), die für tet den Anfangswert y tannimmt, sei mit $y_t(y_t)$ bezeichnet.

Es ist also

$$y_{t_0}(y_{t_0}) = y_{t_0}$$

Man nennt die triviale Lösung ebenso wie bei Differential-gleichungen stabil, wenn $\mathbf{y}_{t}(\mathbf{y}_{t})$ bei hinreichend kleinen Anfangswerten \mathbf{y}_{t} im Zeitverlauf klein bleibt.

Im Gegensatz zu den bei Differentialgleichungen bestehenden Verhältnissen hängt die Eigenschaft, stabil zu sein, auch von der Wahl des Anfangszeitpunktes t $_{\rm o}$ ab, da man nicht jede bei t $_{\rm 1}$ beginnende Lösung als Fortsetzung einer bei t $_{\rm o}$
t $_{\rm 1}$ angangenden auffassen kann. Man muß daher die Unabhängigkeit von t $_{\rm o}$ in die Stabilitätsdefinition aufnehmen.

II.3.1.2. Definition der Stabilität der trivialen Lösung Die triviale Lösung heißt stabil, wenn sich für jedes to t^* zu jedem $t^* > 0$ ein $t^* > 0$ so angeben läßt, daß

$$\forall t \ge t_0: \|y_t(y_t)\| < \xi$$
, sofern nur $\|y_t\| < \delta$ ist.

II.3.1.3. Definition der asymptotischen Stabilität der trivialen Lösung:

Die triviale Lösung heißt <u>asymptotisch stabil</u>, wenn sie stabil im Sinn von Definition II.3.1.2. ist und wenn ein h>0 derart existiert, daß

$$(**) \lim_{t \to \infty} y_t(y_t) = 0$$
 $t=t_0, t_{0+1}, \dots$

für alle
$$\|y_t\| < h$$
 ist.

Die Menge aller y_t , von denen Lösungen ausgehen, die (**) befriedigen, heißt^oEinzugsbereich der trivialen Lösung.

II.3.1.4. Definition der Istabilität der trivialen Lösung Die triviale Lösung heißt <u>instabil</u>, wenn es zu jedem to the tein $\epsilon > 0$, eine gegen O konvergierende Folge von Anfangswerten yound eine Folge von Zeitpunkten to derart gibt, daß für hinreichend große n entweder you (yound nicht mehr existiert oder

$$\|y_{t_n}(y_{t_n})\| \ge \varepsilon$$
 wird.

Gilt diese Aussage für jede Lösung mit hinreichend kleinem Anfangswert $\|y_t\|<\eta$, so heißt die triviale Lösung total instabil.

II.3.1.5. Sätze über die Stabilität eines linearen homogenen Differenzengleichungssystems mit konstanten Koeffizienten:

Im folgenden werden Sätze formuliert, die unter der Einschränkung auf lineare homogene Differenzengleichungssysteme mit konstanten Koeffizienten oben angeführten Definitionen entsprechen.

- a) Sind Eigenwerte der Matrix A dem Betrag nach eins und einfach, oder gehören sie zu einfachen Elementarteilern, und sind die restlichen Eigenwerte dem Betrag nach kleiner als eins, so ist die triviale Lösung stabil, aber nicht asymptotisch. Andernfalls ist die triviale Lösung instabil.
- b) Wenn alle Eigenwerte der Matrix A dem Betrag nach kleiner als eins sind, so ist die triviale Lösung asymptotisch stabil.
- c) Ist mindestens ein Eigenwert der Matrix A dem Betrag nach größer als eins, so ist die triviale Lösung instabil.

III. REDUKTION DES URSPRÜNGLICHEN MODELLS UND REGELKREIS

III.1. Partionierung der Matrizen Y und X sowie der entsprechenden Vektoren

Für das durch statistische Methoden erhaltene ökonometrische Modell in Strukturform erweist sich eine Umformung als günstig: Die Gründe dafür sind:

- a) Vereinfachung der numerischen Behandlung. Inversion von großen Matrizen (Y-Matrix) aufwendig.
- b) Gewinnung von weiteren qualitativen Aussagen im Rahmen der Strukturform.

Die Partitionierung der Matrizen X und Y kann auf zwei verschiedene Arten durchgeführt werden. Danach wird das Gleichungssystem reduziert, d.h. durch Substitution wird die Zahl der Gleichungen vermindert. Durch die Reduktion erfahren die Stabilitätseigenschaften des Systems keine Änderung.

Wie weiter unten gezeigt wird, führt dieser Vorgang bei besonderer Gestalt der Teilmatrizen zu einer wesentlichen Vereinfachung der Berechnung.

III.2. Methoden zur Partitionierung der Strukturmatrizen

III.2.1. Methode A

Die Grundidee der Methode A liegt in der Aufteilung der endogenen Variablen in 2 Gruppen:

- a) endogene, die verzögert im Modell vorkommen (y_{\pm}^*)
- b) endogene, die nicht verzögert vorkommen (y_t^{**})

Der Vektor \mathbf{x}_t der prädeterminierten Variablen zerfällt in drei Teile, \mathbf{y}_{t-1}^* , \mathbf{y}_{t-1}^{**} und \mathbf{u}_t , den Teilvektor der exogenen Variablen.

Y 11	Y ₁₂	y* _t =	X ₁₁	x ₁₂	X ₁₃	* y _{t-1}
Y ₂₁	Y ₂₂	y** t	X ₂₁	X ₂₂	X ₂₃	y** yt-1
A yan ngilinggayan ya saraya kilin dalam ngilang sa	na (faar yuniid anda, gaalaga (aatiiniid noo no no an	**-samplescent of an 4+ 1 g		<u>Mariengeren anderen an</u> it gelpreite (Americans) gepetra seberat	hiter - (sheed major, epis grav) nggg	u _t

Diese Anordnung kann durch Zeilen- und Spaltentausch immer erreicht werden.

Da laut Voraussetzung b) y_{t-1}^{**} im Modell nicht vorkommt, bestehen die Elemente der Matrizen x_{12} und x_{22} nur aus Nullen. y_t^{**} wird durch Substitution eliminiert. Dadurch verschwinden die Null-Spalten der Matrix x_t .

Die Gleichungen des Systems lauten:

$$Y_{11}y_t^* + Y_{12}y_t^{**} = X_{11}y_{t-1}^* + X_{13}u_t$$

$$Y_{21}y_t^* + Y_{22}y_t^{**} = X_{21}y_{t-1}^* + X_{23}u_t$$

Daraus folgt für y_t^{**}

$$y_{t}^{**} = -Y_{22}^{-1}Y_{21}y_{t}^{*} + Y_{22}^{-1}X_{21}y_{t-1}^{*} + Y_{22}^{-1}X_{23}u_{t}^{*}$$

Substitution ergibt:

$$(Y_{11} - Y_{12}Y_{22}^{-1}Y_{21})y_t^* = (X_{11} - Y_{12}Y_{22}^{-1}X_{21})y_{t-1}^* + (X_{13} - Y_{12}Y_{22}^{-1}X_{23})u_t$$

In der Praxis ergeben sich durch die besondere Form der Teil-matrizen große Vereinfachungen. Ist z.B. Y_{12} eine Nullmatrix, so können Stabilitätsüberlegungen direkt mit den Matrizen

 \mathbf{Y}_{11} und \mathbf{X}_{11} durchgeführt werden. Entsprechende Vereinfachungen erhält man auch beim Verschwinden von \mathbf{Y}_{21} bzw. \mathbf{X}_{21} .

III.2.2. Methode B

Jeder k-ten Gleichung eines Modells wird eineindeutig die k-te Variable des Vektors der endogenen Variablen zugeordnet. Der Methode B liegt folgende Aufteilung der endogenen Variablen zugrunde:

- a) endogene, in deren Gleichung mindestens eine verzögerte endogene Variable vorkommt. $(y_+^{\, , \, x})$
- b) endogene, in deren Gleichung keine verzögerte endogene Variable vorkommt ($y_{+}^{\Delta \Delta}$).

	Y ₁₁	Y ₁₂	y t =	X ₁₁	X ₁₂	X ₁₃	У 6 —1
The state of the s	Y 21	Y ₂₂	Уt	X ₂₁	X ₂₂	X ₂₃	y∆ △ yt-1
· Jetus	entre geldelikke progres gegen deer handelen en voor in '' om e part in distribilitée e entre	nderfor en vert e per verten p begrepte e son e = y é		annige grigger a disemble for your page, and you copy and a service of the service or helped	alige – andramet province de de mercene veneralisanie qu	s Suedin mineral edifferencia s 1875	ut

Da laut Voraussetzung b) y_{t-1}^Δ und $y_{t-1}^{\Delta\Delta}$ in den Gleichungen für $y_t^{\Delta\Delta}$ nicht vorkommen, verschwinden die Matrizen X_{21} und X_{22} .

$$Y_{11}y_t^{\Delta} + Y_{12}y_t^{\Delta\Delta} = X_{11}y_{t-1}^{\Delta} + X_{12}y_{t-1}^{\Delta\Delta} + X_{13}u_t$$

$$Y_{21}y_t^{\Delta} + Y_{22}y_t^{\Delta\Delta} = X_{23}u_t$$

Daraus folgt für $y_t^{\triangle \triangle}$

$$y_t^{\triangle \triangle} = -Y_{22}^{-1}Y_{21}y_t^{\triangle} + Y_{22}^{-1}X_{23}u_t$$

Substitution ergibt

$$(Y_{11} - Y_{12}Y_{22}^{-1}Y_{21})y_t^{\triangle} =$$

$$= (X_{11} - X_{12}Y_{22}^{-1}Y_{21})y_{t-1}^{\triangle} + (X_{13} - Y_{12}Y_{22}^{-1}X_{23})u_{t} + X_{12}Y_{22}^{-1}X_{23}u_{t-1}$$

Ist in diesem Fall Y_{21} eine Nullmatrix, kann die Stabilität allein an Hand von Y_{11} und X_{11} berechnet werden.

Man wird zweckmäßig Methode B verwenden, wenn die Anzahl der Komponenten von $y_t^{\Delta\Delta}$ die Anzahl der Komponenten von y_t^{**} übersteigt.

III.3. Regelkreise

III.3.1. Aggregierter Regelkreis der Strukturform:

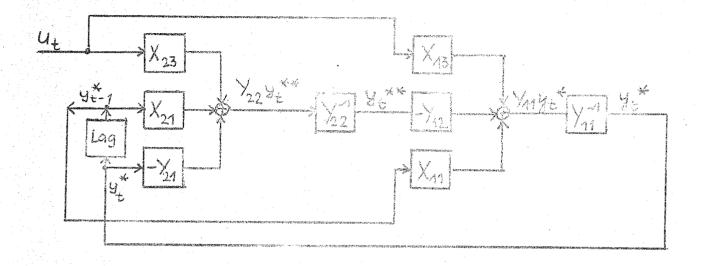
$$Yy_{t} = Xx_{t}$$

Durch Partitionierung von X und x_t in endogen verzögerte und exogene Teilmatrizen bzw. -vektoren erhält man

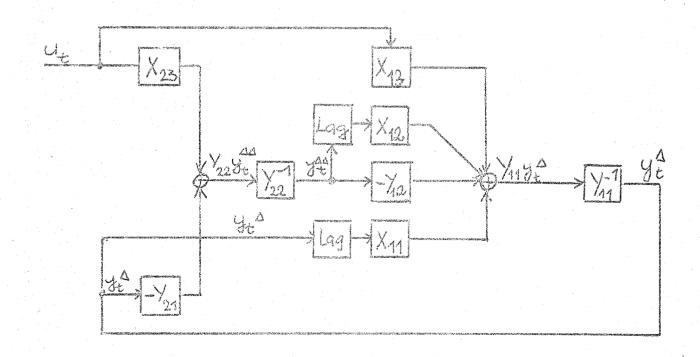
$$Yy_{t} = \begin{bmatrix} Y_{-} & U \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} y_{t-1} \\ u_{t} \end{bmatrix} = Y_{-}y_{t-1} + Uu_{t}$$

$$\begin{bmatrix} U_{t} & V_{t-1} \\ V_{t-1} & V_{t-1} \end{bmatrix} = Y_{-}y_{t-1} + Uu_{t}$$

III.3.2.1. Regelkrais für Methode A



III.3.2.2. Regelkrais für Methode B



IV. SPEZIELLE PARTIKULÄRLÖSUNGEN

IV.1. Partionierung der Z-Matrix in die Matrizen Y und U:

Ausgehend von Gleichung (2) in II.1.4., der reduzierten Form

$$y_{\pm} = Zx_{\pm}$$

empfiehlt sich zur Berechnung der Gleichgewichtslösung eine Aufspaltung der prädeterminierten Variablen in endogen verzögerte und exogene Variablen. Die Matrix Z zerfällt daher in die Matrizen Y und U.

$$\begin{bmatrix} y_t \\ y_t \\ y_t \\ y_t \\ y_t \\ y_t \\ y_{t-1} \\ y_{t-1$$

IV.2. Die Basis für Stabilitätsuntersuchungen in der Ökonomie bildet die Gleichgewichtslösung. Gleichgewichtslösungen sind methmatisch spezielle Partikulärlösungen des Differenzengleichungssystems. Da nur Abweichungen von der Gleichgewichtslösung interessieren, wird das inhomogene Gleichungsystem nach den Abweichungen \widehat{y}_t von der Gleichgewichtslösung y_t^* analysiert.

$$\hat{y}_t = y_t - y_t^*, y_t^*$$
 . . . partikuläre Lösung.

Einsetzen in $y_t = Y_{-} y_{t-1} + Uu_t$ ergibt

$$\hat{y}_{t}^{*} + y_{t}^{*} = Y_{-}\hat{y}_{t-1}^{*} + Y_{-}y_{t-1}^{*} + Uu_{t}.$$

Da für
$$y_t^*$$
 gilt $y_t^* = Y_- y_{t-1}^* + Uu_t$,

erhält man
$$\widetilde{y}_t = Y_{-}\widetilde{y}_{t-1}$$
.

Diese Umformung führt also zum homogenen Gleichungssystem, wobei y $_{\rm t}$ durch $\widehat{\bf y}_{\rm t}'$ ersetzt werden muß.

Die Stabilitätsuntersuchung bezüglich der Gleichgewichts- lösung y $_{\rm t}^*$ erstreckt sich auf das homogene Gleichungssystem in Abweichungen $\widehat{y}_{\rm t}'$ vom Gleichgewichtspfad y $_{\rm t}^*$.

IV.3. Spezielle Wahl des Zeitverlaufs der exogenen Variablen:

Formal entspricht der ökonomischen Gleichgewichtslösung (Gleichgewichtspunkt, gleichgewichtiger Wachstumspfad) eine partikuläre Lösung des Differenzengleichungssystems.

Wählt man die exogenen Variablen als im Zeitverlauf konstant, erhält man u.a. einen Gleichgewichtspunkt. Linear wachsende exogene Variable führen zu einem Wachstumspfad als partikuläre Lösung.

IV.3.1. Im Zeitverlauf konstante exogene Variable:

$$u = u_t = u_{t+k}$$
 $\forall k = 0,1,2, ...$

Der Gleichgewichtspunkt ist $y^* = y^*_t = y^*_{t-1}$. Daraus folgt:

mit
$$y_t = Y_- y_{t-1} + Uu_t$$

 $y^* = Y_- y^* + Uu$
 $y^* = (E-Y_-)^{-1} Uu$, falls $(E-Y_-)$ regulär.

IV.3.2. Linear wachsende exogene Variable:

IV.3.2.1. Alle exogenen Variablen wachsen mit der gleichen linearen Wachstumsrate ρ .

$$u_t = u_o(1 + gt)$$
 $g...$ Wachstumsrate/Zeiteinheit

Ansatz für die partikuläre Lösung

$$y_t^* = y_0^* + \hat{y}t$$

$$y_0^* + \hat{y}t = Y_0^* + Y_0^* + Y_0^* + Uu_0 + Uu_0^* t$$

Koeffizientenvergleich liefert

$$\hat{y} = Y_{0} + Uu_{0}$$

$$\hat{y} = (E-Y_{0})^{-1}Uu_{0}$$

$$y_{0}^{*} = Y_{0}^{*} - Y_{0}^{*} + Uu_{0}^{*}$$

$$y_{0}^{*} = (E-Y_{0})^{-1} (E-Y_{0}^{*}(E-Y_{0}^{*})^{-1} v) Uu_{0}^{*}$$

Daraus folgt die partikuläre Lösung

$$y_{t}^{*} = (E-Y_{-})^{-1} (E-Y_{-}(E-Y_{-})^{-1}\rho + E \rho t)Uu_{0}$$

Wachsen die exogenen Variablen alle mit gleichem og, so wachsen die endogenen i.a. mit verschiedenen Wachstumsraten/Zeiteinheit.

IV.3.2.2. Die exogenen Variablen besitzen verschiedene Wachstumsräten û.

$$u_t = u_0 + \hat{u}t$$

$$\hat{y} = (E-Y_{-})^{-1}U\hat{u}$$

$$y_{0}^{*} = (E-Y_{-})^{-1}(Uu_{0} - Y_{-}(E-Y_{-})^{-1}U\hat{u})$$

$$y_{t}^{*} = (E-Y_{-})^{-1} \left\{ \left[Et-Y_{-}(E-Y_{-})^{-1} \right] U\hat{u} + Uu_{0} \right\}$$

IV.3.3. Exponentiell wachsende exogene Variable.

IV.3.3.1. Alle exogenen Variablen wachsen mit der gleichen exponentiellen Wachstumsrate

$$u_{t} = u_{0}(1+p)^{t}$$

$$y_{t}^{*} = y_{0}^{*}(1+\alpha)^{t}$$

$$y_{0}^{*}(1+\alpha)^{t} = Y_{0}^{*}(1+\alpha)^{t-1} + Uu_{0}(1+p)^{t}$$

$$y_{0}^{*}(1+\alpha)^{t} = Y_{0}^{*}(1+\alpha)^{t-1} + Uu_{0}(1+p)^{t}$$

Koeffizientenvergleich gibt mit $\alpha = \wp$

$$y_{\bullet}^{*} = Y_{0} \frac{1}{1+0} + Uu_{0}$$

$$y_{\bullet}^* = (E - Y_{-} \frac{1}{1 + S})^{-1} U u_0$$

$$y_{t}^{*} = (E-Y_{-}\frac{1}{1+\rho})^{-1}Uu_{0}(1+\rho)^{t}$$

Alle endogenen Variablen wachsen mit der gleichen Wachstumsrate, die gleich der Wachstumsrate der exogenen Variablen ist.

IV.3.3.2. Die exogenen Variablen besitzen verschiedene Wachstumsraten

Die Lösung erfolgt nach dem Superpositionsprinzip.

$$Uu_{0} = \begin{bmatrix} U_{11}u_{0}^{1} + \cdots + U_{1k}u_{0}^{k} \\ U_{k1}u_{n}^{1} + \cdots + U_{kk}u_{0}^{k} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} V_{1} & V_{2} & V_{2} & V_{2} \\ V_{k1}u_{n}^{1} + \cdots + U_{kk}u_{0}^{k} & V_{2} & V_{2} \end{bmatrix}$$

Jede exogene Variable $\mathbf{u}_{o}^{\mathbf{j}}$ wächst mit der Wachstumsrate \mathbf{f}_{o}

Das Störglied erhält die Gestalt

$$\sum_{i=1}^{k} v_i (1 + \gamma_i)^t$$

$$y_{t}^{*} = \sum_{j=1}^{k} (E-Y-\frac{1}{1+p_{j}})^{-1} v_{j}(1+p_{j})^{t}$$

IV.3.4. Die Werte der exogenen Variablen sind beliebig:

$$y_t^* = \sum_{k=0}^t Y_{-}^{k} u_{t-k}$$

findet man als partikuläre Lösung.

Zu beweisen ist

$$y_{t}^{*} = Y_{-}y_{t-1}^{*} + Uu_{t}$$
.

Substitution ergibt

$$\sum_{k=0}^{t} Y_{-}^{k} U u_{t-k} = Y_{-}^{k} \sum_{k=0}^{t-1} U u_{t-k-1} + U u_{t}$$

$$= \sum_{k=0}^{t-1} Y_{-}^{k+1} U u_{t-(k+1)} + U u_{t}$$

$$= \sum_{k=1}^{t} Y_{-}^{k} U u_{t-k} + U u_{t}$$

$$= \sum_{k=0}^{t} Y_{-}^{k} U u_{t-k}$$

Will man die allgemeine Lösung angeben, so ist folgendes zu beachten: Alle Berechnungen gelten unter der Voraussetzung, daß die Daten für die exogenen Variablen inklusive u_0 und y_{-1} gegeben sind. Fängt die Zeitreihe der u_{t} bei u_{1} an, so kann eine Zeitverschiebung durchgeführt werden.

$$u_0$$
 geht über in u_1
 t geht über in $t-1$
 y_0^* geht über in y_1^*

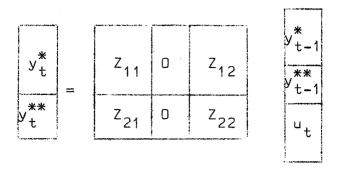
Die endogenen Variablen können bei gegebenem $y_{\bullet}, u_1, u_2, \ldots$ ab y_1 berechnet werden.

V. STABILITÄTSKRITERIEN FÜR DIE REDUZIERTE FORM DES ÖKONOMETRISCHEN MODELLS

Invertiert man die Koeffizientenmatrix Y der endogenen Variablen y_t und multipliziert von links die Matrix X der exogenen Variablen, so erhält man die Matrix Z der reduzierten Form. Auf diese Matrix Z können nach Partitionierung die üblichen Stabilitätsuntersuchungen angewendet werden.

V.1. Partitionierung der Matrix Z der reduzierten Form

Die prädeterminierten Variablen x_t werden in 2 Teile zerlegt, in die endogenen verzögerten Variablen y_{t-1}^* und in den Teil-vektor der exogenen Variablen u_t . Jene endogenen Variablen, die nicht verzögert vorkommen, bezeichnen wir mit y_{t-1}^{**} und füllen damit den Vektor x_t auf, sodaß in der erweiterten Matrix Z in den y_{t-1}^{**} entsprechenden Spalten nur Nullen vorkommen.



$$y_{t}^{*} = Z_{11}y_{t-1}^{*} + Z_{12}u_{t}$$

 $y_{t}^{**} = Z_{21}y_{t-1}^{*} + Z_{22}u_{t}$

Kommen in der Matrix Z_{11} Null-Zeilen vor, so kann Zeile und Spalte dieser Matrix weggelassen werden, ohne das Stabilitätsverhalten dadurch zu ändern.

Das zweite Gleichungssystem ist für Stabilitätsuntersuchungen ohne Bedeutung. Die Untersuchung kann sich daher auf Z_{11} beschränken.

V.2. Einige traditionelle Stabilitätskriterien

V.2.1. Explizite Berechnung aller Eigenwerte:

Dieser Weg führt mit größerem Rechenaufwand (ev. Verfahren von HESSENBERG oder GIVENS, HOUSEHOLDER) 1) zur genauen Kenntnis aller Eigenwerte der Matrix Z_{11} . Hiebei erhält man Information über das Auftreten, die Größe, die Dämpfung und Frequenz von Schwingungen, die aus der Modellstruktur herrühren.

¹⁾ si**s**he R. ZURMÜHL, Matrizen, 4. Auflage, Springer 1964.

Häufig genügt es aber dem Ökonomen, nur zu wissen, ob alle Eigenwerte der Matrix Z_{11} dem Betrag nach kleiner als 1 sind. Eine solche Abschätzung leistet der

V.2.2. Satz von SCHUR¹⁾

Ein Polynom
$$f(x) = \sum_{j=0}^{n} a_j x^{n-j}$$

vom Grade n, mit reellen Koeffizienten, besitzt dann und nur dann Wurzeln vom Betrag kleiner als 1, wenn alle $\triangle_i > 0$, $i=1,2,\ldots,n$, sind.

$$\triangle_{i} = \begin{bmatrix} a_{0} & 0 & 0 & a_{n} & a_{n-1} & a_{n-i+1} \\ a_{1} & a_{0} & 0 & 0 & a_{n} \\ a_{1} & a_{0} & 0 & 0 & a_{n} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1} & a_{1} & a_{0} & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1} & a_{n} & 0 & 0 & a_{0} & \vdots \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{n} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1} & 0 & 0 & a_{n} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & a_{n-1+1} & \vdots & \vdots \\ a_{n-1+1} & \vdots & \vdots & \vdots \\$$

$$\triangle_{1} = \begin{bmatrix} a_{0} & a_{n} \\ a_{n} & a_{0} \end{bmatrix} \qquad \triangle_{2} = \begin{bmatrix} a_{0} & 0 & a_{n} & a_{n-1} \\ a_{1} & a_{0} & 0 & a_{n} \\ a_{n} & 0 & a_{0} & a_{1} \\ a_{n-1} & a_{n} & 0 & a_{c} \end{bmatrix}$$

siehe T. YAMANE, Mathematics for Economists, Englewood Cliff, N.J. 1962, S.377 f.

V.2.3. Abschätzung mit Hilfe von Matrixnormen 1)

Analog zur Vektornorm ||x||, an die folgende Forderungen gestellt werden,

- a) $||x|| \ge 0$, ||x|| = 0 nur für x = 0
- b) ||cx|| = |c| ||x||, c beliebiger skalarer Faktor
- c) Dreiecks-Ungleichung $||x+y|| \le ||x|| + ||y||$,

kann die Matrixnorm // A // eingeführt werden. Sie soll folgenden Bedingungen genügen:

- a) $||A|| \ge 0$, ||A|| = 0 nur für A = 0
- b) | cA | = 1c | | A | , c beliebiger skalarer Faktor
- c) $||A+B|| \le ||A|| + ||B||$
- d) LABII = IIA II II BII

Aus den Postulaten geht, wie man leicht zeigen kann, hervor, daß die Norm einer Matrix A immer größer oder gleich dem betragsgrößten Eigenwert der Matrix A ist.

$$A \times = \lambda \times$$

$$|| A || = || X || = || X || = || X || = || X || \Rightarrow$$

$$|| A || = || X || = || = || X || = || = || X || = || = || X || = || = || X || = ||$$

Hiezu muß vorausgesetzt werden, daß Matrix- und Vektornorm verträglich sind, d.h. für alle Matrizen A und alle Vektoren x

¹⁾ siehe Zurmühl, a.a.O.

besteht die Ungleichung

$$||A \times || \leq ||A|| || \times ||$$

Hieraus folgt leicht ein hinreichendes Kriterium für die asymptotische Stabilität des Gleichungssystems:

Hinreichend für die asymptotische Stabilität des Gleichungssystems

$$y_t = Zx_t$$

ist. daß

$$||Z_{11}|| < 1$$

Je nach Gestalt der Matrix kann die geeignete Norm ausgesucht werden.

Gebräuchliche Normen sind

a) Gesamtnorm

$$||A|| = M(A) = n \cdot \max_{i,k} |a_{i,k}|$$

b) Zeilennorm

$$||A|| = Z(A) = \max_{i} \sum_{k} |a_{ik}|$$

c) Spaltennorm

$$||A|| = S(A) = \max_{k} \sum_{i=1}^{k} |a_{ik}|$$

d) Euklidische Norm

$$||A|| = N(A) = \sqrt{Sp A^*A}$$

 \textbf{A}^{\bigstar} . . . konjugiert komplexe transponierte Matrix A

e) Hilbert-Norm oder Spektralnorm

$$||A|| = H(A) = \mu_{max}$$

Die Normen sind nach steigendem Rechenaufwand geordnet. Die dazu passenden Vektornormen sind

zu a)
$$\|x\| = \begin{cases} \frac{\max |x_i|}{\sum_{i=1}^{\infty} x_i^2} \end{cases}$$

$$zu b) \|x\| = \max_{i} |x_{i}|$$

$$zu c) ||x|| = \sum_{i} |x_{i}|$$

zu d) und e)
$$\|x\| = \sqrt{\sum_{i} x_{i}^{2}}$$

Zu einer bestimmten Vektornorm ist unter allen dazu passenden Matrixnormen die kleinste am wertvollsten, diejenige nämlich, für die in der Ungleichung

das Gleichheitszeichen tatsächlich eintreten kann. Diese Norm heißt Schrankennorm oder lub-Norm (1.u.b. ... least upper bound)

$$lub(A) = \max_{x} \frac{||A_{x}||}{||x||}$$

In einer Tabelle wird zu jeder Vektornorm die entsprechende lub-Norm angegeben 1

Matrixnorm
Zeilennorm
Spaltennorm
Spektralnorm

V.2.4. Ein einfaches hinreichendes Kreterium für Stabilität:

Da die Determinante einer Matrix gleich dem Produkt aller Eigenwerte ist,

$$\det A = \prod_{i} \lambda_{i}$$

(absolutes Glied in der Cayley-Hamilton'schen Gleichung), kann hieraus ein ganz einfaches Stabilitätskriterium abgeleiter werden:

Ist die Determinante der Matrix Z₁₁

$$\det Z_{11} > 1 ,$$

so ist das Gleichungssystem instabil. Denn det $Z_{11}>1$ bedeutet, daß mindestens ein Eigenwert dem Betrag nach >1 sein muß.

¹⁾ siehe Zurmühl, a.a.O, Seite 206.

VI . STABILITÄTSKRITERIEN FÜR DIE STRUKTURFORM

Da man in der Lage sein möchte, möglichst ohne langwierige Umformungen aus der Strukturform, nicht erst aus der reduzierten Form, Aussagen über die Stabilität des Systems zu machen, wurden einige einfache Krieterien abgeleitet, die direkt auf das homogene Gleichungssystem

$$Ay_t = By_{t-1}$$

angewendet werden können.

Die Matrizen A und B stehen für die etwas komplizierteren Ausdrücke in III.2.1. bzw. III.2.2., wobei die exogenen Variablen weggelassen wurden, da man nur an der Stabilität des Gleichgewichtspfades, nicht aber am tatsächlichen Verlauf der Lösung interessiert ist.

VI.1. Ein hinreichendes Kriterium für die asymptotische Stabilität

Ausgehend von der Annahme $\|A^{-1}\| \cdot \|B\| < 1$, d.h. asymptotische Stabilität liegt vor, **gilt:**

$$||A^{-1}B|| \le ||A^{-1}|| ||B|| < 1.$$

Es erhebt sich das Problem, || A⁻¹|| abzuschätzen.

VI.1.1. Abschätzung von | A⁻¹ | mit Hilfe der charakteristischen Gleichung:

Dies kann mit Hilfe der charakteristischen Gleichung leicht durchgeführt werden

$$\det(A - \lambda E) = \prod_{i=1}^{n} (\lambda - \lambda_i) = \sum_{i=0}^{n} a_i \lambda^i$$

Eine Matrix erfüllt ihre charakteristische Gleichung:

$$\sum_{i=0}^{n} a_i A^i = 0.$$

Multiplikation mit A^{-1} liefert:

$$a_0A^{-1} + a_1E + a_2A + \dots + a_nA^{n-1} = 0$$

$$A^{-1} = -\frac{1}{a_0} \sum_{i=1}^{n} a_i A^{i-1}$$

an = det A

Nun kann A⁻¹ nach oben abgeschätzt werden, wobei die Normpostulate wesentlich eingehen

$$\|A^{-1}\| = \|-\frac{1}{a_0} \sum_{i=1}^{n} a_i A^{i-1}\| \le \sum_{i=1}^{n} \left|\frac{a_i}{a_0}\right| \|A\|^{i-1}$$

Hieraus folgt sofort ein hinreichendes Kriterium für asymptotische Stabilität.

Ist
$$\sum_{i=1}^{n} \left| \frac{a_i}{a_0} \right| \|A\|^{i-1} \|B\| \le 1$$
, so ist das Gleichungssystem

asymptotisch stabil.

VI.1.2. Abschätzung von | A⁻¹ | mit Hilfe einer Potenzreihe:

Ist ||E-A|| < 1, läßt sich $||A^{-1}||$ wie folgt abschätzen:

$$(E-A)^{-1} = \sum_{i=0}^{\infty} A^i$$
, wenn die Reihe konvergiert.

Setzt man für A = E-A, erhält man

$$A^{-1} = \sum_{i=0}^{\infty} (E-A)^{i}$$

Abschätzung mit Hilfe der Norm gibt

$$\|A^{-1}\| \le \|E\| + \sum_{i=1}^{\infty} \|E - A\|^{i} = \frac{\|E - A\|}{1 - \|E - A\|} + \|E\|$$

(E-A) läßt sich leicht bilden, da die A-Matrix eine Hauptdiagonale besitzt, die nur aus 1-en besteht.

VI.1.3. Abschätzung der Spektralnorm von A^{-1}

Für die Spektralnorm läßt sich eine etwas einfachere Abschätzung für $\| A^{-1} \|$ angeben.

Aus
$$A \times = \lambda \times \text{und} \times A^* = \lambda \times A^*$$

folgt
$$x^*A^*Ax = 1\lambda^2 x^*x$$

$$\left|\lambda\right|^2 = \frac{x^*A^*Ax}{x^*x}$$
 . . . Rayleigh-Quotient der Matrix A*A

 $|\lambda|^2$ gehört zum Wertebereich der Matrix A*A und wird daher durch 2 und 2 dem größten und kleinsten Eigenwert von A*A begrenzt:

$$\mu_{\min} \le |\lambda| \le \mu_{\max}$$

Der Kehrwert von μ_{\min} ist aber dann Spektralnorm der Matrix A $^{-1}$.

$$H(A^{-1}) = \|A^{-1}\| = 1/4 \min$$

Denn zu $A^{*-1}A^{-1}$ gehören die gleichen Eigenwerte $\frac{1}{M}$ i wie zu $A^{-1}A^{*-1}=(A^*A)^{-1}$, woraus

$$H(A^{-1}) = \max (\gamma \mu_i) = \mu_{\min}$$
 folgt.

Es ist ja mit $A^{*-1}A^{-1}x = \frac{1}{\mu^2}x$, $\frac{1}{\mu^2}$ Eigenwert,

 \times Eigenvektor von $A^{*-1}A^{-1}$

$$A^{-1}A^{*-1}(A^{-1}\times) = \frac{1}{L^{4}}(A^{-1}\times)$$

und $A^{-1}x = y \neq 0$

$$A^{-1}A^{*-1}y = \frac{1}{\mu^2}y$$

 y_{ph}^{2} wieder Eigenwert von $A^{-1}A^{*-1}$.

Es gilt also die hinreichende Stabilitätsbedingung:

Wird als Matrixnorm die Hilbertnorm verwendet, so ist das Gleichungssystem asymptotisch stabil, wenn

$$\frac{1}{M_{\min}(A)} \cdot M_{\max}(B) < 1$$

$$\mu_{\min}^{2}(A)$$
 ... kleinster Eigenwert von A^*A

$$\mu_{\text{max}}^{2}(B)$$
 ... größter Eigenwert von B^*B

VI.2. Ein hinreichendes Kriterium für die Instabilität

In Umkehrung von VI.1. kann man auch die Eigenwerte von $(A^{-1}B)^{-1}$ abschätzen. Ist nämlich

 $\parallel B^{-1}A \parallel \leq \parallel B^{-1} \parallel \parallel A \parallel \leq 1$, bedeutet dies, daß der

größte Eigenwert von $B^{-1}A$ kleiner als 1 ist, d.h. alle Eigenwerte der Matrix der reduzierten Form $A^{-1}B$ sind größer als 1.

$$\parallel B^{-1} \parallel$$
 wird analog zu $\parallel A^{-1} \parallel$ in VI.1. abgeschätzt.

Das Gleichungssystem $Ay_t = By_{t-1}$ ist instabil, wenn

$$\| B^{-1} \| \| \| A \| < 1$$

VI.3. Ein einfaches Kriterium für Instabilität mit Hilfe der Determinanten

In Weiterführung von V.2.4. kann ein einfaches Kriterium für Instabilität angegeben werden.

$$\det A^{-1} = \frac{1}{\det A} \implies$$

Das Gleichungssystem $Ay_t = By_{t-1}$ ist instabil, wenn

$$\frac{\det P}{\det A} > 1$$

Es muß unter dieser Bedingung mindestens ein Eigenwert der Matrix ${\tt A}^{-1}{\tt B}$ größer als 1 sein.

VII. STÖRUNGEN

Unter Störungen verstehen wir hier kleine Äbderungen der Koeffizienten der Strukturform bzw. der reduzierten Form. Es wird in linearer Näherung die Auswirkung solcher Änderungen auf Eigenwerte und Eigenvektoren gezeigt.

VII.1. Störungen der Koeffizienten der reduzierten Form

Ausgangspunkt sei das Gleichungssystem der reduzierten Form

$$y_{t} = A^{-1}By_{t-1}$$

 $\frac{1}{1}$: = $A^{-1}B$... Matrix der reduzierten Form.

Diese Matrix wird additiv gestört. Die gestörte Matrix habe die Form:

$$\widetilde{T} = T + \Delta T$$

Weiters gelte

$$\hat{x}_i = x_i + \Delta x_i$$
 für die Rechts-Eigenvektoren

$$\widetilde{y_i} = y_i + \triangle y_i$$
 für die Links-Eigenvektoren

$$\widetilde{\lambda}_{i} = \lambda_{i} + \Delta \lambda_{i}$$
 für die Eigenwerte.

Von der ungestörten reduzie \mathbf{r} ten Form-Matrix $\overline{\mathbb{H}}$ seien zwei verschiedene Eigenwerte \mathbf{u} nd die dazugehörigen Eigenvektoren bekannt ($\mathbf{i}=1,2$).

Vor der Störung gilt

$$\overline{\parallel}_{\times_{i}} = \lambda_{i}^{\times_{i}}$$

$$y_i = \lambda_i y_i$$

Nach der Störung gilt

$$\widetilde{\mathbb{T}}\widetilde{\times}_{\mathbf{i}} = \widetilde{\lambda}_{\mathbf{i}}\widetilde{\times}_{\mathbf{i}}$$

$$\widetilde{y_i}\widetilde{\parallel} = \widetilde{\lambda_i}\widetilde{y_i}$$

Durch Substitution erhält man

$$\widehat{(\parallel + \triangle \parallel)} \ (\times_{\underline{\mathbf{i}}} + \triangle \times_{\underline{\mathbf{i}}}) = (\lambda_{\underline{\mathbf{i}}} + \triangle \lambda_{\underline{\mathbf{i}}}) \ (\times_{\underline{\mathbf{i}}} + \triangle \times_{\underline{\mathbf{i}}})$$

$$(y_{i}^{!} + \Delta y_{i}^{!}) (\vec{\parallel} + \Delta \vec{\parallel}) = (\lambda_{i} + \Delta \lambda_{i}) (y_{i}^{!} + \Delta y_{i}^{!})$$

$$\overline{\mathbb{I}}_{\times_{\mathbf{i}}} + \overline{\mathbb{I}}_{\Delta \times_{\mathbf{i}}} + \Delta \overline{\mathbb{I}}_{\times_{\mathbf{i}}} + \Delta \overline{\mathbb{I}}_{\Delta \times_{\mathbf{i}}} = \lambda_{\mathbf{i}^{\times_{\mathbf{i}}}} + \lambda_{\mathbf{i}^{\Delta_{\mathbf{i}}}} + \lambda_{\mathbf{i}^{\times_{\mathbf{i}}}} + \Delta \lambda_{\mathbf{i}^{\times_{\mathbf{i}}}} + \Delta \lambda_{\mathbf{i}^{\times_{\mathbf{i}}}}$$

$$\overline{\Pi'} y_{\underline{i}} + \overline{\Pi'} \Delta y_{\underline{i}} + \Delta \overline{\Pi'} y_{\underline{i}} + \Delta \overline{\Pi'} \Delta y_{\underline{i}} = \lambda_{\underline{i}} y_{\underline{i}} + \lambda_{\underline{i}} \Delta y_{\underline{i}} + \Delta \lambda_{\underline{i}} y_{\underline{i}} + \Delta \lambda_{\underline{i}}$$

Unbekannt sind hier $\Delta \times_i$, Δy_i und $\Delta \lambda_i$, i = 1, 2, während $\overline{\parallel}$, $\Delta \overline{\parallel}$, \times_i , y_i , λ_i bekannt sind.

Es fehlen also noch zwei Gleichungen:

$$y_{i}^{\prime}x_{j} = 0$$
 $i,j = 1,2,$ $i \neq j$

(Rechts- und Linkseigenvektoren sind für voneinander verschiedene Eigenwerte orthogonal).

$$(y_i^! + \Delta y_i^!)(x_j + \Delta x_j) = 0$$

$$y_{i}^{!} \times_{j} + y_{i}^{!} \Delta \times_{j} + \Delta y_{i}^{!} \times_{j} + \Delta y_{i}^{!} \Delta \times_{j} = 0$$

 $y_i^! x_j = 0$, da die Beziehung für alle Rechts- und Linkseigenvektoren gilt.

Die Glieder zweiter Ordnung werden vernachlässigt.

$$\overline{\mathbb{I}_{\times_{\mathbf{i}}}} + \widetilde{\mathbb{T}}_{\Delta \times_{\mathbf{i}}} + \Delta \overline{\mathbb{I}}_{\times_{\mathbf{i}}} = \lambda_{\widehat{\mathbf{i}} \times_{\mathbf{i}}} + \lambda_{\widehat{\mathbf{i}} \Delta \times_{\mathbf{i}}} + \Delta \lambda_{\widehat{\mathbf{i}} \times_{\mathbf{i}}}$$

$$\overline{\mathbb{I}'} \overline{y_i} + \widetilde{\mathbb{I}'} \underline{\Delta y_i} + \underline{\Delta \mathbb{I}'} \underline{y_i} = \lambda_i \overline{y_i} + \lambda_i \underline{\Delta y_i} + \underline{\Delta \lambda_i} \underline{y_i}$$

$$y_i^! \triangle x_i + \triangle y_i^! x_i = 0$$
 $i \neq j$, $i, j = 1, 2$

$$(\widetilde{T} - \lambda_i E) \Delta x_i = \Delta \lambda_i x_i - A \widetilde{\mathbb{T}} x_i$$

$$Q_{:} = (\overline{\mathbb{T}} - \lambda_{:} E)$$
, wenn regulär:

$$\Delta \times_{i} = Q_{i}^{-1} \times_{i} \Delta \lambda_{i} - Q_{i}^{-1} \Delta \overline{\mathbb{I}}_{\times_{i}}$$

$$\Delta y_{i} = Q_{i}^{-1} y_{i} \Delta \lambda_{i} - Q_{i}^{-1} \Delta \overline{I}' y_{i}$$

Einsetzen in

$$y_i^! \Delta x_i + \Delta y_i^! x_i = 0$$
 liefert

$$y_{i}^{!}Q_{j}^{-1} \times_{j} \triangle \lambda_{j} - y_{i}^{!}Q_{j}^{-1}\triangle \mathcal{H} \times_{j} + \times_{j}^{!}Q_{i}^{!-1}y_{i} \triangle \lambda_{i} - \times_{j}^{!}Q_{i}^{!-1}\triangle \mathcal{H}^{!}y_{i} = 0$$

$$i, j = 1, 2 \qquad i \neq j$$

Dies ist ein inhomogenes Gleichungssystem in den zwei Unbekannten $\Delta\lambda_1$, $\Delta\lambda_2$ und kann i.a. aufgelöst werden.

In der Praxis wäre diese Rechnung aufwendig durchzuführen. Der direkte Weg der Berechnung von Eigenvektoren würde sich empfehlen. Man kann aber wieder mit Hilfe der Matrixnorm Maßzahlen der "Schiefe" einer Matrix angeben, die nicht so scharfe Aussagen erlauben, in der Praxis aber oft ausreichen.

Es seien alle Eigenwerte der Matrix II voneinander verschieden.

$$\overline{\parallel} x_i = \lambda_i x_i$$
 $i=1,2,...,n$

$$d ||x_i| + ||dx_i| = \lambda_i dx_i + d\lambda_i x_i$$

 $\mathbf{y_i}$ seien wie oben die Eigenvektoren der transportierten Matrix $\overline{\Pi}$ ' oder die Linkseigenvektoren von $\overline{\mathbb{H}}$.

$$y_j d | x_i + y_j | dx_i = \lambda_i y_j dx_i + d\lambda_i y_j x_i$$

für i=j folgt

$$y_i d | x_i + y_i | dx_i = \lambda_i y_i dx_i + d \lambda_i y_i x_i$$

$$d\lambda_{i} = \frac{y_{i}^{\prime}d^{\parallel}\times_{i}}{y_{i}^{\prime}\times_{i}} , \text{ denn}$$

 $y_i^{\prime} dx_i = y_i^{\prime} \lambda_i dx_i$, da y_i^{\prime} Linkseigenvektor von N ist.

Für $i \neq j$ erhält man mit $y_i \times y_i \times y_i = 0$

¹⁾ siehe D.K. FADDEJEW, W.N. FADDEJEWA, Numerische Methoden der linearen Algebra, R. Oldenbourg, München 1964, pp.777ff.

$$y_{j}^{\dagger}d || \times_{i} + y_{j}^{\dagger} || d \times_{i} = \lambda_{i} y_{j}^{\dagger} d \times_{i}$$

$$\lambda_{j} y_{j}^{\dagger} d \times_{i}$$

$$(\lambda_i - \lambda_j)y_j^i dx_i = y_j^i d\overline{u} x_i$$

Setzt man $dx_i^k = \sum_{j=1}^n \infty_{kj} x_i^j$, erhält man

$$\alpha_{ij} = \frac{y'_{j}d_{k}\times_{i}}{(\lambda_{i} - \lambda_{j}).y'_{j}\times_{j}}, \quad i \neq j$$

 $lpha_{\rm ii}$ ist unbestimmt wegen der Nichteindeutigkeit des Eigenvektors. Ohne Beschränkung der Allgemeinheit setzen wir $lpha_{\rm ii}$ = 0.

Eine Abschätzung liefert den Koeffizienten c $_{
m i}$ der Schiefe der Matrix # , der zum Eigenwert λ $_{
m i}$ gehört.

$$|d\rangle_{i} = \frac{|d|||\cdot||y_{i}|| ||x_{i}||}{||y_{i}||x_{i}||} = c_{i} ||d||||$$

$$c_{i} = \frac{\|y_{i}\| \|x_{i}\|}{\|y_{i}^{*}x_{i}\|} = \frac{1}{|\cos \psi_{i}|} \ge 1$$

 \forall i ... Winkel zwischen Rechts- und Linkseigenvektor des Eigenwertes λ der Matrix $\overline{\mathcal{U}}$.

VII.2. Störungen der Koeffizienten der Strukturform

Das Gleichungssystem lautet

$$Ay_t = By_{t-1}$$
 und mit A regulär

$$y_t = A^{-1}By_{t-1} = \|y_{t-1}\|$$

$$d(A^{-1}B) = d = dA^{-1}B + A^{-1}dB$$

 dA^{-1} ergibt sich aus

$$AA^{-1} = E$$

$$d(AA^{-1}) = 0$$

$$dAA^{-1} + AdA^{-1} = 0$$

$$dA^{-1} = -A^{-1} dAA^{-1}$$

$$dT = A^{-1}dB - A^{-1}dAA^{-1}B$$

$$d \overline{\parallel} = A^{-1} (dB - dA \overline{\parallel})$$

Sonderfälle:

- a) wird B nicht geändert, dB = 0 $d \vec{l} = -A^{-1} dA \vec{l}$
- b) wird A nicht geändert, dA = 0 $d = A^{-1} dB$

VII.3. Ein Stabilitätskriterium (in linearer Näherung)

Die Differntiale in VII.2. werden durch Differenzen ersetzt.

$$\Delta \prod = A^{-1} (\Delta B - \Delta A \prod)$$

$$\frac{2}{\| \mathbf{x} - \mathbf{y} \|} = \frac{1}{\| \mathbf{x} - \mathbf{y} \|} = \mathbf{A}^{-1} \Delta \mathbf{B} + (\mathbf{E} - \mathbf{A}^{-1} \Delta \mathbf{A}) \|$$

Ist
$$\|\widetilde{T}\| \le \|A^{-1}\| \|AB\| + \|\widetilde{T}\| (\|E\| + \|A^{-1}\| \|AA\|) < 1$$

so ist auch das gestörte System asymptotisch stabil.

Anmerkung

Um ein Kriterium für Instabilität zu erhalten, ist A und B zu vertauschen, \parallel mit \parallel^{-1} , \triangle A mit \triangle B.

VIII. Eine Anwendung: Modell "ÖSTERREICH I"

VIII.1. Vorbemerkungen

Am Institut für Höhere Studien und Wissenschaftliche Forschung in Wien wurden verschiedene ökonometrische Modelle erstellt, die die österreichische Wirtschaft und die wichtigsten makro- ökonomischen Variablen zu beschreiben helfen. Eines dieser Modelle, das Modell "ÖSTERREICH I", **) das sich durch besondere Übersichtlichkeit und theoretische Klarheit auszeichnet, soll als Beispiel für eine Stabilitätsuntersuchung hier angeführt werden. Dieses Modell besteht aus 30 linearen Differenzen- gleichungen mit konstanten Koeffizienten, alle 30 von höchstens erster Ordnung.

Das Modell arbeitet auf der Basis von durchschnittlichen jährlichen Veränderungsraten $(x_t - x_{t-1})/x_{t-1}$. Dieser Ansatz läßt sich als Näherung für die logarithmische Ableitung der Originalzeitreihe interpretieren.

Die Originalzeitreihe sei eine Funktion der Zeit X(t), in jedem Zeitpunkt definiert und differenzierbar. Dann ist aber

$$\frac{d}{dt} \ln X(t) = \frac{\dot{X}(t)}{X(t)} \approx \frac{X(t) - X(t-)}{X(t-1)}$$

Durch die Annahme des Gleichheitszeichens können die Koeffizienten in den Gleichungen als Elastizitäten interpretiert werden, d.h. bei einer einprozentigen Veränderung einer Variablen resultiert ceteris paribus eine \bowtie -prozentige zeitliche Veränderung der zweiten Variablen. \bowtie steht für den Koeffizienten in der Differenzengleichung.

^{*)} Fleissner, Fürst, Löschner, Schebeck, Schleicher, Schwödiauer, Winter, Modell "ÖSTERREICH I", Förschungsmemoranden No. 44 und 45, Institut für Höhere Studien. Wien.

Die exakte Beziehung zwischen den Wachstumaraten würde lauten:*)

$$g(p.x) = g(p) + g(x) + g(p) = g(x)$$

g(.) steht als Operator zur Bildung von Veränderungsraten:

$$g(x)$$
: $x(t-1)$ / $x(t-1)$

Den Beweis führt man leicht:

$$g(p.x) = (X(t).P(t) - X(t-1).P(t-1))/X(t-1).P(t-1) =$$

$$= (X(t).P(t) + X(t).P(t-1) - X(t).P(t-1) + X(t-1).P(t) -$$

$$-X(t-1).P(t) + X(t-1).P(t-1) - X(t-1).P(t-1) - X(t-1).$$

$$.P(t-1)) / X(t-1).P(t-1) =$$

$$= (X(t) - X(t-1)) / X(t-1) + (P(t) - P(t-1)) / P(t-1) +$$

$$+(X(t) - X(t-1)) / X(t-1).(P(t) - P(t-1)) / P(t-1) =$$

$$= g(x) + g(p) + g(x).g(p)$$

Im Modell werden folgende Annahmen gemacht:

a) Das Produkt zweier Wachstumsraten kann vernachlässigt werden. Man erhält dann die Näherungsformel:

$$g(p.x) \stackrel{\circ}{=} g(p) + g(x)$$

b) Die Wachstumsrate (X(t) - X(t-1)) / X(t-1) ist annähernd gleich dem Verhältnis (X(t) - X(t-1)) / X(t).

Aus dieser Annahme folgt, daß

$$g(1/X) \stackrel{\circ}{=} -g(X),$$

denn: $g(1/X) = (1/X(t) \le 1/X(t-1) / (1/X(t-1)) = (X(t-1) - X(t)) / X(t)$, unter der Annahme b) folgt die obige Behauptung.

siehe auch unveröffentlichtes Manuskript von KEI MORI, Keio Universität, Tokyo.

VIII.2. <u>Die Gleichungen des Modells und die Liste der verwendeten Variablen</u>

- 1. BEP = .171 UMSN + .725 BEP _ 1 .160 LBPN _ 1 + .147 NBPN _ 1 .171 UMSN _ 1 + .472
- 2. IAPR = -5.869 ALO +.660 NLDN +.135 ITON_1 +.358NLDN_1 + +.437 NLDN_2 -1.318 PIAX_1 -.185
- 3. IBPR = -10.271 DIB +.608 ITON₂ +.277 NLPN₁ -.734 PIBX₁ + +2.140
- 4. ILDN = -.399 PYMX +.415 UMSN -.822 LV2N +.352 PYMX -.220 UMSN +.159
- 5. IMIN = -.735 PIYX +1.919 UMSN +.681 PIMX -1.178 UMSN₋₁ +1.627
- 6. LBPN = -1.686 ALO +.536 LBPN₁ +.359 LTAX +.235 LTAX₋₁ +.013
- 7. NLPN = .707 UMSN +1.532 YBFR +.283 EXIN +.115 ITON -1.136 LYF -1.532 YBFR +.779
- 8. PIAX = .100 IAPN +.153 LBPN +.071 IAPN_1 +.069 SDDN -.390
- 9. PIEX = .124 IBPN +1.211 LTAX -.844 LTAX _1 +.387 PIEX _1 + +.096 SDDN -.096 SDDN _1 -.729
- 10. PIYX = -.500 PYMX +1.000 PIMX -.500 PYMX -1
- 11. PYMX = .616 LBPN +.171 UMSN -.537 LBPN +.327 PIMX + +.027 SDDN +.360 SIDN +.553
- 12. DNLD = 1.000 NLDN_1

- 13. ALO = -.332 BEP +.534 BBS +.016 FRQ +.170
- 14. BET = .797 BEP +.202 BEO
- 15. CTPN = .576 LDTN +.118 NLDN +.623 PV2X -1.706 DLA -.160 RLA + +.400
- 16. IAPN = 1.000 IAPR + 1.000 PIAX
- 17. IBPN = 1.000 IBPR + 1.000 PIBX
- 18. LDTN = .782 LLPN +.224 LLON -1.000 5DBN
- 19. LLPN = 1.000 BEP + 1.000 LBPN
- 20. LYF = 1.000 LBPN -1.000 YBFR
- 21. NLDN = 1.368 NLPN .368 SDUN
- 22.PUMX = .733 PYMX + .267 PIMX
- 23. PV2X = .278 LBPN +1.459 DLA +.126 FRQ +.175 PIMX_1 + +.218 SIDN_1 +.089
- 24. UMSN = .463 CTPN +.090 IAPN +.069 IBPN +1.000 ILDN +.108 CTON + +.196 EXIN +.044 ITON
- 25. UMSR = -1.000 PUMX +1.000 UMSN
- 26. YBFR = -1.000 BET + 1.000 YFBR
- 27. YFBR = 1.117 YMBR -.117 SISR
- 28. YMBN = -.278 IMIN + 1.278 UMSN

- 29. YMBR = -1.000 PYMX +1.000 YMBN
- 30. NBPN = 1.000 NLPN 1.000 BEP

Soweit sich die Gleichungen auf ökonomische Definitionen beziehen, wurden sie mit der Methode der kleinsten Quadrate geschätzt. Um der Methode B gerecht zu werden, wurden die Gleichungen so geordnet, daß zunächst Gleichungen mit verzögerten endogenen Variablen angeschrieben wurden. (Gleichungen 1 bis 12). Die Gleichung 12 entsteht aus der Substitution einer um zwei Jahre verzögerten Variablen.

VARIABLENLISTE

LV2N

ALO Rate der Arbeitslosigkeit Arbeitskräftepotential BBS Öffentlich Beschäftigte BEO Privat Beschäftigte BEP Beschäftigte gesamt BET Öffentlicher Konsum, nominell CTON Privater Konsum, nominell CTPN Dummy-Wohnbau DIB Dummy-Landwirtschaft DLA Exporte i.w.S., nominell EXIN Frostrate FRO Private Ausrüstungsinvestitionen, nominell IAPN Private Ausrüstungsinvestitionen, real IAPR Private Bauinvestitionen. nominell IBPN Private Bauinvestitionen, real IBPR Lagerveränderungen / Umsatz ILDN Importe i.w.S., nominell IMIN Öffentliche Investitionen ITON Privates Lohnniveau LBPN Disponibles Lohneinkommen LDTN Löhne u. Gehälter der öffentlich Beschäftigten LLON Löhne u. Gehälter der privat Beschäftigten LLPN Löhne u. Gehälter, gesamt LLTN Lagerveränderungen / Umsatz (t-1)

LYF Lohnwachstum minus Produktivitätswachstum

NBPN Gewinn pro Beschäftigten

NLDN Disponibles Michtlohneinkommen

NLPN Privates Nichtlohneinkommen

PIAX Deflator der privaten Ausrüstungsinvestitionen

PIBX Deflator der privaten Bauinvestitionen

PIMX Deflator der Importe i.w.S.

PIYX Preisverhältnis Importpreise / Inlandspreise

PUMX Deflator des Umsatzes

PV2X Verbraucherpreisindex

PYMX Deflator des Bruttonationalprodukts

RLA Rendite festverzinslicher Wertpapiere

SDBN LLTN-LDTN

SDDN Direkter Stauerdruck

SDUN Direkte Steuern minus Lohnsteuer

SIDN Indirekter Steuerdruck

SISR Indirekte Steuern minus Subventionen

UMSN Umsatz, nominell

UMSR Umsatz, real

YBFR Produktivität

YFBR Bruttonationalprodukt zu Faktorkosten, real

YMBN Bruttonationalprodukt zu Marktpreisen, nominell

YMBR Bruttonationalprodukt zu Marktpreisen, real

VIII.3. Das homogene Gleichungssystem in Strukturform

Im folgenden wird die Strukturform des Modells "ÖSTERREICH I" ohne exogene Variable und unter Weglassung der Konstanten angegeben.

Es wurde im wesentlichen die Zerlegung nach Methode B, III.2.2., verwendet, da sie in diesem Fall Methode A überlegen ist. Die Anzahl der Komponenten von $y_{t}^{\Delta\Delta}$ übersteigt die Anzahl der Komponenten von y_{t}^{**}

Auf den nächsten Seiten findet sich die Zerlegung der beiden Matrizen in Listendarstellung. Die nicht angeführten Elemente haben den Wert Null. Um die Verbindung von Listenform und Variablennamen herzustellen, werden Beispiele angeführt.

- a) Das Element der Matrix Y_{11} in Zeile 5, Spalte 10 mit dem Wert 0.735 ist Koeffizient der Variablen PIYX in der Gleichung 5 für IMIN. Die Matrix Y_{11} ist eine 12 x 12 Matrix.
- b) Das Element der Matrix Y₂₂ in Zeile 3, Spalte 9 mit dem Wert -.118 ist Koeffizient der Variablen NLDN in der Gleichung 15 für CTPN.
- c) Das Element der Matrix X_{12} in Zeile 2, Spalte 9 mit dem Wert .358 ist Koeffizient der Variablen NLDN $_{-1}$ in der Gleichung 2 für IAPR.

PALTE PALTE PALTE PALTE PALTE PALTE PALTE PALTE PALTE	PALTE PALTE PALTE PALTE PALTE PALTE	SPALTE SP
		ZEILE 8 ZEILE 10 ZEILE 12 ZEILE 12 ZEILE 13 ZEILE 13 ZEILE 13 ZEILE 13 ZEILE 14 ZEILE 15 ZEILE 15 ZEILE 15 ZEILE 17 ZEILE 17
1.0000 1.0000 1.0000 1.0000 1.0000 1.0000 1.0000 1.0000	• 616 • 000 • 000	. 3320 . 3320 . 1.0000 -1.0000 -1.0000 -1.0000 -1.0000 -1.0000
SPALTE 1 SPALTE 2 SPALTE 3 SPALTE 1 SPALTE 16 SPALTE 6 SPALTE 6 SPALTE 6 SPALTE 6 SPALTE 7 SPALTE 7	PALTE PALTE 1 PALTE 1	SPALTE 1 SPALTE 1 SPALTE 1 SPALTE 2 SPALTE 3 SPALTE 3 SPALTE 4 SPALTE 1 SPA
X 1.1 ZETLE 3 ZETLE 5 ZETLE 5 ZETLE 6 ZETLE 6 ZETLE 7 ZETLE		2

		1	7	S	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	3	(4)	-	\bigcirc		H
	1111		وتصنر	Ų	\setminus	-	5	0	\bigcirc		i
	Hill	, c	: 8	۰	Đ . 🛭	•	. 6	۵	¢		1
	lai.	i	11			(+++		_	H	100
					1	1	-11				
	Hilli				11-11)					
	Ш		A CONTRACTOR OF THE CONTRACTOR	ŧ	16	1	Ш				1
	1100			1		1		11			
					1.11	ļ.	111	111		ii.	
					144	1				Ш	11.
					1.1		1				1
		~	-	$\mathcal{O}_{\mathcal{C}}$	ベヘ	ĺφ	4	4	Ó		
	111		-			į					
	110						111	111			1
		LL.	L.	ш	4 L T E	ш	ш	ш	نانا		d
		-	-	 	4	- }	+	1	-	ii.	
			لبا	!_	_1 -+	1_	للبا	لبنا			1
		~	<i< td=""><td>\leq</td><td><1 ⋅1</td><td>1</td><td>174</td><td></td><td>\triangleleft</td><td>Ш</td><td></td></i<>	\leq	<1 ⋅1	1	174		\triangleleft	Ш	
	100	α.	Ω.	ά.	7. U 7. U	10.	Φ.	α.	α	H	
	1.17	S.	\mathcal{L}	S	SHI	Š	W)	\mathcal{C}	V,	Ш	
	4.		1				-111	Ш			
	1.,		11					H		111	
	1,111		1	1	4/16	1	111	Ш		Ш	
	16.			1		1				Ш	i
		_	لتا	N.	715	\ \	Ų.		^	Ш	
				•	7	1	1	ĬĬ	_	lii	1
				ħ.		1.		111			
	11111	11	lin	1131	لأثل	ìıL	щ	ПĹ	ш		
	100		1 1	\Box	$T_1 \square$	}	ıΙ	j'	-		
	1111	1	1		-41-	4	,	-		111	
٠.	144	LL	للا	ш	ப்ப	ــلا لــ	ıü.	ш	LL.	iii	
	100	~	M	N	11117 1117	11	1	1	1	di.	
\sim	1111		10			ļ.,	: [1]			11	1
	M.			1		1					ij
	This			1		1		H		Ш	i
\times				1						11	h
	100		1								H
				-				Ш			11
	40.4						111	44		16	1
					1. 1						
	- 11	į.	111			d			l.		
		0)))) (0.0						-
		500) () ()	70		20	60	0	00	Ç
		250	600	700	770		520	360	0/8	0.00	7 10
		7250	1600	0.10 7.20 7.20	2770		3520	5360	38/0:	5000	レントロ
The second secon		.7250	1600	5 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	2770		,3520	.5360	.38/0	5000	52.70
The second secon	The state of the s	. 7250	1.2100	1,0100	.2770		,3520	.5360	.3870	5000	7.7.
		, 725 <u>0</u>	1.2100	7.270	.2770		,3520	. 5360	.38/0	-,5000	7,0
A CONTROL OF THE PARTY OF THE P	The second secon	, 725 <u>0</u>	1.2100	02101	.2770		,3520	. 5360	.38/0	-, 5000	7,04
to the control of the	The state of the s	, 7250	1,2100	7370	.2770		,3520		.38/0	-,5000	0 / 0
to the control of the	The second secon	, 725 <u>0</u>	0091	1.00100	.2770		,3520	.5360	.38/0	-,5000	07.04
to the control of the	The state of the s	, 7250	1.51.00	0.107	.2770		,3520	• 5360	.38/0	5000	0,7,0
of the former of the property of the contract	A CAMPAGNA AND A CAMP	0522	1.5000	0.010.12.1	.2770		,3520	.5360	.38/0	-,5000	7,04
is the control of the	The state of the s	, 7250	0,091	0.016.01	.2770		,3520	• 5360	.38/0	-,5000	0,709
the second section of the control of	The state of the s	, 725 <u>0</u>	0001-1-000		, 7310 , 2770		,3520	,5360	.38/0	-,5000	
The second of th		1, 1250	0.091.	0.0000000000000000000000000000000000000	7 2770		3520	992960	. 38/0	-, 5000	0,04
The second secon		1, 1250	00016	12 7.270	.77.0		11 \$3520	9986	.38/0	***************************************	
The second secon		The second secon	()			9 - 7340	The second secon	9929	0)88.	***************************************	
the second secon		The second secon	()	E 10		FE 6 1340		9 1	6	***************************************	
A CONTRACTOR OF THE CONTRACTOR		The second secon	()			TE 6 1340		9 1	(TE 9	***************************************	
The second secon		The second secon	1			ETE 9 7340		9 1	(TE 9	***************************************	
A STATE OF THE PROPERTY OF THE		The second secon	1			ETE 9 7340	PALTE 1	9 1	(TE 9	***************************************	
A many management of the control of		The second secon			PATE	PARTE 9 - 7340	PALTE 1	PALĪĒ 6	PALTE 9	SPALTE	
e de la companya del companya de la companya del companya de la companya del companya de la companya del companya de la companya de la companya del		The second secon			PATE	PARTE 9 - 7340	PALTE 1	PALĪĒ 6	PALTE 9	SPALTE	
e de la companya de l La companya de la comp		The second secon			PATE	PARTE 9 - 7340	PALTE 1	PALĪĒ 6	PALTE 9	SPALTE	011100 011100
the second secon		The second secon			PATE	PARTE 9 - 7340	PALTE 1	PALĪĒ 6	PALTE 9	SPALTE	OF CD TITE TO THE CO.
e de la companya de La companya de la companya del companya de la companya de la companya del companya de la companya del la companya de la companya del la companya de la companya de la		The second secon			PATE	PARTE 9 - 7340	PALTE 1	PALĪĒ 6	PALTE 9	SPALTE	7 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
the first of the control of the cont		The second secon		COALTE 10	PATE	PARTE 9 - 7340	PALTE 1	PALIE 6	PALTE 9	SPALTE	O A CO T
		The second secon		COALTE 10	PATE	PARTE 9 - 7340	PALTE 1	PALIE 6	PALTE 9	SPALTE	
		The second secon		COALTE 10	PATE	PARTE 9 - 7340	PALTE 1	PALIE 6	PALTE 9	SPALTE	
		The second secon		COALTE 10	PATE	PARTE 9 - 7340	PALTE 1	9 17765	9 SPALTE 9	SPALTE	
e de la companya de La companya de la companya del companya de la companya de la companya del companya de la companya del la companya de la companya del la companya de la companya del la companya		The second secon		COALTE 10	PATE	PARTE 9 - 7340	PALTE 1	9 17765	9 SPALTE 9	SPALTE	
e de la companya de La companya de la companya del companya de la companya de la companya del companya de la companya del la companya de la companya del la companya de la companya de la companya del la companya dela companya del la companya del la companya del la companya del la		The second secon		COALTE 10	PATE	0761°	PALTE 1	9 11778	9 SPALTE 9	SPALTE	
		The second secon		COALTE 10	TE 3 SPATE 7	0761°	1 - 1 TV dS - 5	9 11778	1LE 9 SPALTE 9	SPALTE	
		The second secon		CELLERON CONTROL OF CONTROL OF THE C	ZEITE S SALTE T	0761°	1 - 1 TV dS - 5	9 11778	EILE 9 SPALTE 9	SPALTE	
en de la companya de La companya de la companya del companya de la companya del companya de la companya del la companya de la companya del la companya de la companya de la companya del la companya de la companya del la compa		The second secon		CELLERON CONTROL OF CONTROL OF THE C	ZEITE S SALTE T	0761°	1 - 1 TV dS - 5	9 11778	1LE 9 SPALTE 9	SPALTE	
اسم اسم		The second secon		CELLERON CONTROL OF CONTROL OF THE C	ZEILE S SPALTE T	ZEILE 3 SPALTE 9	1 - 1 TV dS - 5	9 11778	EILE 9 SPALTE 9	SPALTE	
السلم		The second secon		CELLERON CONTROL OF CONTROL OF THE C	ZEILE S SPALTE T	ZEILE 3 SPALTE 9	1 - 1 TV dS - 5	9 11778	EILE 9 SPALTE 9	SPALTE	
 1		The second secon		CELLERON CONTROL OF CONTROL OF THE C	ZEILE S SPALTE T	ZEILE 3 SPALTE 9	1 - 1 TV dS - 5	9 11778	EILE 9 SPALTE 9	SPALTE	
 1		The second secon		CELLERON CONTROL OF CONTROL OF THE C	ZEILE S SPALTE T	ZEILE 3 SPALTE 9	1 - 1 TV dS - 5	9 11778	EILE 9 SPALTE 9	SPALTE	
 1		The second secon		CELLERON CONTROL OF CONTROL OF THE C	ZEILE S SPALTE T	ZEILE 3 SPALTE 9	1 - 1 TV dS - 5	9 11778	EILE 9 SPALTE 9	SPALTE	
السلم		The second secon		III F 2 2 CONTRACTOR C	ZEILE S SPALTE T	ZEILE 3 SPAETE 9		9 17765	EILE 9 SPALTE 9		

VIII.4. Die Umwandlung des Gleichungssystems nach Methode B

Geht man von der Zerlegung VIII.3. aus, so führt

$$Y_{11}y_t^{\Delta} + Y_{12}y_t^{\Delta\Delta} = X_{11}y_{t-1}^{\Delta} + X_{12}y_{t-1}^{\Delta\Delta}$$

$$Y_{21}y_{t}^{\Delta} + Y_{22}y_{t}^{\Delta\Delta} = 0$$

zu

$$y_t^{\Delta\Delta} = -Y_{22}^{-1} Y_{21} y_t^{\Delta}$$
.

Substitution ergibt

$$(Y_{11} - Y_{12}Y_{22}^{-1} Y_{21})y_t^{\Delta} = (X_{11} - X_{12}Y_{22}^{-1} Y_{21})y_{t-1}^{\Delta}$$

oder

$$\widetilde{Y}_{y_t^{\Delta}} = \widetilde{Y}_{-y_{t-1}}^{\Delta}$$

mit

$$Y = Y_{11} - Y_{12}Y_{22}^{-1}Y_{21}$$

$$\tilde{Y}_{-} = X_{11} - X_{12}Y_{22}^{-1}Y_{21}$$

Auf der folgenden Seite werden die Matrizen \widetilde{Y} und \widetilde{Y} dargestellt.

× 21
¥12 Y 22
\
0 }≻

. \$646-00153E-01117E-01171E-00000E-990006-99902E-00000E-990	.0006-99 .0006-99	
10000000000000	153E-01117E-01171E-00000E-990	

 $\tilde{Y} = x_{11} - x_{12} x_{22}^{-1} x_{21}$

	60000000000000000000000000000000000000	
	00000000000000000000000000000000000000	X .
	00000000000000000000000000000000000000	O N
	11.73 1.73 1.73 1.73 1.73 1.73 1.73 1.73	6 7)
	1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.	ev.
	44844848484848484848484848484848484848	1+
	00000000000000000000000000000000000000	9
	00000000000000000000000000000000000000	Ŋ
	00000000000000000000000000000000000000	-
		દ
	1538 = 011 1000 = 10000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000	2
5×1	00000000000000000000000000000000000000	7

VIII.5. Das Gleichungssystem in der reduzierten Form

Aus

$$\gamma_{y_t} \Delta = \gamma_{y_{t-1}} \Delta$$

ergibt sich

$$y_{t}^{\Delta} = \widetilde{Y}^{-1} Y_{-} Y_{t-1}^{\Delta}$$

 $Y_{-1} = Z$, die Eingangsmatrix für das Hessenberg-Verfahren.

VIII.6. Berechnung der Eigenwerte

Aus der Matrix der reduzierten Form können leicht die Eigenwerte berechnet werden. Als Rechenprogramm wurde ein modifiziertes HESSENBERG - Verfahren verwendet. (Siehe Anhang, Kap. IX).

Aus der Hessenbergmatrix

```
HESSENBERGMATRIX
   .578 -.099 -.074 -.144
                                      .016 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000
                          .080
                                .011
= 1.000 -.396 -.836 -.862 .567 .067 .152 .025 0.000 0.000 0.000 0.000
       1.000 -.357 1.122 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000
             1.000 1.095 -.629 -.186 -.384 -.033 0.000 0.000 0.000 0.000
                   1.000 .097 -.206 -.402 -.022 0.000 0.000 0.000 0.000
                         1.000-1.724-2.150 .047 -.008 .002 -.003 0.000
                               1.000 1.159 -.071 .004 -.001 .001 0.000
                                    1.000 .174 -.002 0.000 -.001 0.000
                                          1.000 .339 0.000
                                                             .001
                                                                   .048
                                                1.000 .132 -.221
                                                                  .208
                                                      0.000 0.000 0.000
                                                            0.0000.0000
```

errechnet man hiemit das charakteristische Polynom achter Ordnung.

```
CHARAKTERISTISCHES POLYNOM
NACH STEIGENDEN POTENZEN GEORDNET

795473.01098977E-10
-351377.73284980E-08
193251.00072471E-07
-386802.42213977E-07
-177631.53757164E-07
122327.64466718E-06
323203.09224275E-06
-109733.62900990E-05
100000.00000000E-05
```

Zum Vergleich seien die Ergebnisse von KEI MORI, Keio Universität, Tokyo, die am "Second World Congress of the Econometric Society", Cambridge, 1970, vorgetragen wurden, angeführt.

CALCULATED_POLYN	LCMIAL = <u>C.7954730163644621</u> D	-04 X** 0
	-C.3513777332662183D	-02 X** 1
The second residence of the second se	0.19325100035302710	-01 X** 2
	- C. 3868024 224721595D	-01 X** 3
	-0.17763153689178010	-01 X** 4
	0.12232764456815180	00 X** 5
No. o destruction of the second photograph, a second case is set a second processor, or also say to be excessioned in additional contractions.	C.3232030923855786D	00 X** 6
	-0.10973362902043410	01 X** 7
ydd 1877 y 1971 felydd diwnife far fellin o dei ddiddin ar yr 1971 ar maellyn a dan ach ach ag yng fel addidd ar y - y y flyn fel	C.10000000000000000	01 X** 8

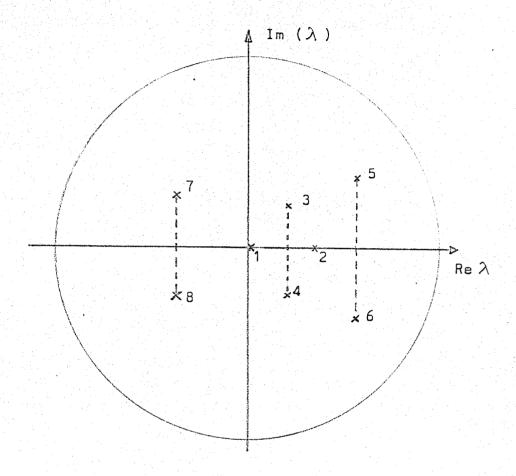
Die Nullstellensuche ergibt folgende Resultate:

	EIGENWERTE					Schwingungs-
N	r.	REALTEIL DE	IMAGIN	AERTEIL	Betrag	dauer (Einheit
1 2	26219151 33291537	532673E-09-0 141450E-08-0	0000000000000	000F-99		1 Jahr)
3	20020149. 20020149.	556398E-08-2 556398E-08-2	3744142 . 989 3744142 . 989	753E-08: 753E-08	0.311	7.22
5		404848E-08-3			0.667	10.46
		603654E-08-2 603654E-08-2			0.461	2.47
		A STATE OF THE STA				

Zum Vergleich die Werte von K.MORI:

	REAL PART	andrea (ar. 1900), and a first community is a supplemental and a supplementation of the composition of the Section of the Sect	IMAGINA PY	PART
1 0.026	2191517019340	0.	C	
20.332	9153714228711	0.		
3 0.200	2014955003659	C.	23744142991	54764
4 0.20C	2014955003659	<u> </u>	23744142991	54764
5 0.550	3617940943455	0.	37723145121	04576
6 0.550	3617940943455		37723145121	04576
70.331	4624060549431	4 - 4 - 4 - 14 - 0.	25826339213	78826
8 -0.381	4624060545431		25826339213	78826

Die Darstellung der Nullstellen am Einheitskreis ergibt folgendes Bild:



Alle Nullstellen liegen also innerhalb des Einheitskreises. Damit ist für dieses Modell asymptotische Stabilität sichergestellt. Das Kriterium der Norm ist auf diese Matrix nicht sinnvoll anwendbar, da Spalten-, Zeilen- und Gesamtnorm Werte größer als eins ergeben.

Aus den so errechneten Eigenwerten ergeben sich neben den zwei exponentiell abklingenden Eigenwerten Nummer 1 und 2 drei Schwingungen.

Die Eigenwerte Nr. 3 und 4 führen zu einer stark gedämpften Schwingung mit der Periodenlänge von 7,2 Jahren. Eigenwerte Nr. 5 und 6 ergeben die Schwingung geringster Dämpfung mit der Periodenlänge 10,5 Jahre.

Aus den Eigenwerten Nr. 7 und 8 läßt sich eine Periodenlänge von 2,5 Jahren errechnen.

VIII.7. Interpretation der Ergebnisse

Im Anschluß an die im Abschnitt II.2.1. dargestellte Lösung des homogenen Differenzengleichungssystems $y_t^h = S \Lambda^t c$ sollen an Hand der allgemeinen Lösung des inhomogenen Gleichungssystems Stabilitätsüberlegungen angestellt werden.

Das System lautet

$$y_t = Y_{-}y_{t-1} + Uu_t$$

Als Partikulärlösung nach IV.3.4. ergibt sich

$$y_{t}^{*} = \sum_{k=0}^{t} Y_{-k}^{k} U_{u_{t-k}}$$

Daraus folgt mit II.2.1. die allgemeine Lösung

$$y_{t} = S \Lambda^{t} c + \sum_{k=0}^{t} Uu_{t-k}$$

Für t∞0 ergibt sich aus

$$y_0 = 5c + Uu_0$$

 $c = 5^{-1}(y_0 - Uu_0)$

Substitution führt zu

$$y_{t} = 5\Delta^{t}S^{-1}(y_{0} - Uu_{0}) + \sum_{k=0}^{t} Y^{k}Uu_{t-k}$$
 (7.1)

Obige Gleichung kann als Ausgangspunkt für die Analyse von Störungen verwendet werden.

Grundsätzlich ergibt sich folgende Einteilung der Störungen:

- a) Störungen der Anfangsbedingungen y,
- b) Störungen der exogenen Variablen u_k . Hier wird weiter unterteilt in Störungen der exogenen Variablen zur Zeit t=0 und t>0.

VIII.7.1. <u>Störung von y um &</u>.

In diesem Fall ergeben sich als sinnvolle Bezugsgrößen für die Stabilitätsuntersuchung entweder die Partikulärlösung

$$y_t^* = \sum_{k=0}^t Y_k^k U u_{t-k}^t$$

oder die ungestörte allgemeine Lösung

$$y_{t} = Y_{-}^{t} (y_{0} - Uu_{0}) + \sum_{k=0}^{t} Uu_{t-k}$$

Bei beiden Lösungen erhält man dieselbe Differenzengleichung der gestörten Bewegung

$$\sum_{y_t = Y_{-}}^{\infty} \sum_{t=1}^{\infty} .$$

Diese Gleichung beschreibt den Zeitverlauf der Abweichung von der jeweiligen Partikulärlösung. Um die Anfangswerte und ihre Störungen explizit aufzuzeigen, kann folgende Darstellungsweise gewählt werden.

Bezüglich der Partikulärlösung y* erhält man

$$\mathcal{E}_{y_t - y_t^* = Y_t^t} (y_0 + \mathcal{E} - Uu_0)$$
,

bezüglich der ungestörten allgemeinen Lösung \mathbf{y}_{+}

$$\mathcal{E}_{y_t} - y_t = Y^t \mathcal{E}$$
,

wobei \dot{y}_t den Zeitverlauf der gestörten allgemeinen Lösung darstellt.

VIII.7.2. Störung von u um δ .

Analog zu der Tatsache, daß eine Störung von y um $\mathcal E$ auf die partikuläre Lösung y $_{\mathbf t}^{\mathbf x}$ keinen Einfluß hat,wirkt sich eine Störung von u um $\mathcal E$ auf die allgemeine Lösung nicht aus. Für ökonomische Fragestellungen ist aber eine Analyse der Auswirkungen von Störungen der exogenen Variablen relevant.

Untersucht man die gestörte partikuläre Lösung y_t^* bezüglich der ungestörten Lösung y_t^* , so erhält man für die Abweichung von der ungestörten Partikulärlösung folgenden Zeitverlauf:

$$\int_{t}^{x} - y_{t}^{*} = Y_{t}^{t} U \int_{t}^{t} y_{t}^{*} dt$$

Die Stabilitätseigenschaften der um δ gestörten partikulären Lösung bezüglich der ungestörten Lösung sind also identisch mit den Stabilitätseigenschaften der allgemeinen Lösung bei Störung der Anfangsbedingung y.

VIII.7.3. Störung von u_7 um μ , $\tilde{\iota} > 0$.

Wie unter VIII.7.2. wird wieder die gestörte partikuläre Lösung y_t^* bezüglich der ungestörten partikulären Lösung y_t^* betrachtet.

Für t $<\mathcal{C}$ sind die ungestörte und die gestörte Lösung identisch.

Für t < 7 ergibt sich folgende Abweichung:

$$\int_{x}^{x} - y_{t}^{*} = \sum_{k=0}^{t} Y_{-}^{k} U u_{t-k} + Y_{-}^{k-\tau} U y_{-} \sum_{k=0}^{t} Y_{-}^{k} U u_{t-k}
= Y_{-}^{t-\tau} U y_{-}.$$

Die Stabilitätseigenschaften, die ja asymptotische Eigenschaften sind, bleiben wieder erhalten.

VIII.7.4. Folgerungen

Aus VIII.7.1. bis VIII.7.3. folgt, daß bei asymptotisch stabilen linearen Modellen, gleichgültig, ob die Anfangsbedingungen der endogenen Variablen oder die exogenen Variablen gestört werden, die gestörte Lösung immer zur Partikulär- (Gleichgewichts-) Lösung tendiert.

VIII.7.5. <u>Beständig wirkende konstante Störungen der exogenen</u> <u>Variablen u</u>_k.

Ist das Modell asymptotisch stabil und stört man die exogenen Variablen $\mathbf{u}_{\mathbf{k}}$ beständig um den additiven Störungsvektor γ , so ergibt sich im limes folgende Abweichung von der ungestörten allgemeinen, aber auch ungestörten partikulären Lösung

$$\lim_{t\to\infty} (y_t - y_t) = \lim_{t\to\infty} \sum_{k=0}^{\infty} Y_k^k U y = (I - Y_-)^{-1} U y.$$

Die gestörte Lösung tendiert auch nach sehr langer Zeit i.a.

nicht zur Gleichgewichtslösung. Einen weiteren, mathematisch äquivalenten Zugang stellt das Konzept der kumulativen Effekte und des Gleichgewichtsmultiplikators dar.*)

^{*)} Siehe auch St. Schleicher, Wirtschaftspolitische Simulation mit dem ökonometrischen Modell Österreich I. Forschungsmemorandum Nr. 50, November 1970, Institut für Höhere
Studien, Wien.

IX. ANHANG

Ein modifiziertes Hessenberg-Verfahren zur Berechnung der Eigenwerte beliebiger reeller Matrizen. (Fortran-Programm mit Anwendungsbeispiel).

ANHANG

Die numerische Berechnung der Eigenwerte

1. Das Hessenbergverfahren:

Mit dem Hessenbergverfahren ist es möglich, eine beliebige reelle, reguläre und quadratische Matrix A auf Fasdreiecksform zu transformieren. Die so entstandene umgeformte Matrix
P, die überdies in der Subdiagonale nur Einsen enthält, besitzt die gleichen Eigenwerte wie die ursprüngliche Matrix. Aus der Fastdreiecksmatrix errechnet sich leicht das charakteristische Relynom und aus diesem die Eigenwerte.

Für Rechenautomaten bewährt sich folgende Transformationsmatrix T:

$$\begin{bmatrix}
1 & 0 & 0 & \dots & 0 \\
0 & 1 & 0 & \dots & 0 \\
0 & t_{32} & 1 & \dots & 0 \\
\vdots & \vdots & \ddots & \ddots & \vdots \\
0 & t_{n2} & t_{n3} & \ddots & \vdots
\end{bmatrix}$$

Durch eine Ähnlichkeitstransformation

$$T^{-1}$$
 A $T = B$

entsteht die Matrix B, eine Fastdreiecksmatrix

Mit Hilfe einer Diagonalmatrix D

geht die Matrix B in die Matrix P über, deren Subdiagonale nur Einsen enthält.

$$D^{-1}$$
 B $D = P$

Diese Ähnlichkeitstransformation ist identisch mit einer elementweisen Multiplikation der Matrix B mit einer Matrix von folgender Gestalt (n = 4)

$$\begin{bmatrix} 1 & b_2 & b_2b_3 & b_2b_3b_4 \\ yb_2 & 1 & b_3 & b_3b_4 \\ 0 & yb_3 & 1 & b_4 \\ 0 & 0 & yb_4 & 1 \end{bmatrix}$$

Diese Transformation ist divisionsfrei, da die Elemente der Subdiagonale automatisch zu 1 werden.

Das charakteristische Polynom der Matrix P erhält man rekursiv, indem man die Hauptabschnittsdeterminanten von (λ E - P) der Reihe nach nach ihrer letzten Spalte entwickelt. Man erhält auf diese Weise die folgenden Polynome $f_i(\lambda)$ mit $f_n(\lambda) = p(\lambda)$, dem charakteristischen Polynom.

$$f_{1}(\lambda) = -p_{11} + \lambda$$

$$f_{2}(\lambda) = -p_{12} + (-p_{22} + \lambda) f_{1}(\lambda)$$

$$f_{3}(\lambda) = -p_{13} - p_{23}f_{1}(\lambda) + (-p_{33} + \lambda) f_{2}(\lambda)$$

$$f_{i}(\lambda) = -p_{1i} - p_{2i}f_{1}(\lambda) - p_{3i}f_{2}(\lambda) \cdot \cdot \cdot + (-p_{ii} + \lambda)f_{i-1}(\lambda)$$

Durch skalare Produktbildung läßt sich die Bildung der Koeffizienten schematisch durchführen. Wir bezeichnen ein Polynom i-ten Grades mit

$$f_i(\lambda) = f_{i0} + f_{i1}\lambda + \cdots + f_{i,i-1}\lambda^{i-1} + \lambda^i$$

Die Matrix -P wird rachts vom Schema der Koeffizienten f angeordnet:

$$(n = 4)$$

THE STREET OF STREET,	Martinal in Consultation Consultation	Почето виделятельное войне	NO TIME WALLESTON DATE OF THE STREET	<u> </u>			-	-
		0	1	-P ₁₁	- _{P12}	^{-p} 13	-P ₁₄	•
		1	f 10	(-1)	-p ₂₂	-p ₂₃	-p ₂₄	
	1	f 21	f ₂₀	0	(-1)	-p ₃₃	-p ₃₄	
	f ₃₂	f ₃₁	f ₃₀	0	0	(-1)	-P ₄₄	
43	f ₄₂	f ₄₁	f ₄₀					
		1 f32 43 ^f 42	0 1 1 f ₂₁ f ₃₂ f ₃₁ 43 f ₄₂ f ₄₁	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				

Die Koeffizienten f_{ik} von $f_i(\gamma)$ ergeben sich, indem die i-te Spalte von -P der Reihe nach skalar mit den Spalten der Koeffizientenmatrix multipliziert wird, wobei zum Schluß noch das rechts neben dem vorletzten Element $f_{i-1,k}$ stehende $f_{i-1,k-1}$ addiert wird mit Ausnahme von k=0. Dadurch wird der Summand γ im Faktor $(-p_{ii}+\gamma)$ berücksichtigt. Die Subdiagonalelemente der -P-Matrix sind dabei auszuklammern.

Für n = 4 erhält man rekursiv

$$f_{40} = -p_{14} \cdot 1 - p_{24} \cdot f_{10} - p_{34} \cdot f_{20} - p_{44} \cdot f_{30}$$
 $f_{41} = -p_{24} \cdot 1 - p_{34} \cdot f_{21} - p_{44} \cdot f_{31} + f_{30}$
 $f_{42} = -p_{34} \cdot 1 - p_{44} \cdot f_{32} + f_{31}$
 $f_{43} = -p_{44} \cdot 1 + f_{32}$

als Koeffizienten des charakteristischen Polynoms. Der Koeffizient bei λ^4 ist natürlich 1.

Näherer Erläuterung bedarf noch die Matrix T. Sie läßt sich als Produkt von n-2 Matrizen T aufbauen.

$$T = T_2.T_3.T_4.T_5...T_{n-1}$$

wobei sich das einzelne T_i von der Einheitsmatrix nur in der Spalte i unterscheidet. Die Inverse von T_i hat den gleichen Bau wie T_i , nur mit negativen Transformationselementen $-t_j$:

Für n=5 und i=2 gilt

$$T_{2} = \begin{bmatrix} 1 & & & & & \\ & 1 & & & & \\ & t_{32} & 1 & & & \\ & t_{42} & 1 & & \\ & t_{52} & & 1 \end{bmatrix} \quad T_{2}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & & & \\ & 1 & & \\ & -t_{32} & 1 & \\ & -t_{42} & 1 & \\ & -t_{52} & & 1 \end{bmatrix}$$

Mit diesen Elementartransformationen kann das Verfahren schritt- weise durchgeführt werden, wobei jeder Schritt aus zwei Teilen besteht. In den i-1 -ten Spalten von A seien die Elemente unter- halb der Subdiagonale schon zu Null gemacht worden. Der i-te Schritt beginnt mit der Elimination der Elemente a j der Spalte i für j \geq i+2.

$$a_{kj} = a_{kj} - t_{k,i+1} + a_{i+1,j}$$

oder in Matrixschreibweise

$$A:=T_{i+1}^{-1}A$$

Aus
$$a_{k,i} = 0$$
 folgt $t_{k,i+1} = \frac{a_{ki}}{a_{i+1,i}}$

k=i+2, i+3, . . . , n; i=1,2,...,n-2; j=i, i+1,...n.

In der zweiten Hälfte des i-ten Schrittes vervollständigt man die Ähnlichkeitstransformation

A: = A
$$T_{i+1}$$
,

wobei sich nur die Spalte i+1 ändert in

für
$$k=1,2,...,n$$
; $i=1,2,...,n-2$.

Zur Dämpfung von Rundungsfehlern wird vor Ausführung jeder Teilspaltenelimination das betragsgrößte der Elemente $a_{k,i}$ für $k=i+1,\ldots,n$ durch Zeilen- und Spaltentausch zum Subdiagonalelement $a_{i+1,i}$. Damit werden alle $b_{k,i+1} = 1$.

2. Das modifizierte Hessenbergverfahren:

Das oben beschriebene Verfahren ergibt unkorrekte Werte, wenn Spalten der Matrix A ganz oder unter der Hauptdiagonale aus Nullen bestehen. In ökonometrischen Modellen ist dies häufig der Fall. Es wurde daher eine Modifikation erarbeitet, die auch in solchen degenerierten Fällen das charakteristische Polynom richtig wiedergibt.

Das modifizierte Verfahren unterscheidet sich in zwei Punkten vom Hessenbergverfahren:

- a) In der Bildung der Matrix D
- b) In der Berechnung des charakteristischen Polynoms.

Da die Matrix B in der Subdiagonale Nullen besitzen kann, in der Matrix D⁻¹ jedoch durch diese Nullen zu dividieren wäre, muß die Bildung von D verändert werden, und zwar so, daß für den Aufbau von D einfach die Elemente b, die Null waren, den Wert 1 annehmen. Dadurch erhält man nach vollständiger Ähnlich-keitstransformation eine Matrix P, die in der Subdiagonale Nullen oder Einsen enthält.

Punkt b) ist etwas aufwendiger zu beschreiben.

Die Problemstellung lautet: Man berechne das charakteristische Polynom aus einer Fastdreiecksmatrix, deren Subdiagonalelemente d. Null oder Eins sein können. Es wurde versucht, ohne große Änderungen des Hessenbergverfahrens zu einer Lösung zu kommen.

Zu berechnen ist also:

Für n=4 entwickeln wir nach der letzten Zeile, wobei \mathbb{D}_4 die Hauptabschnittsdeterminante mit den ersten vier Reihen, \mathbb{E}_3 eine 3 x 3 Determinante, bei der die dritte Spalte durch die letzte Spalte von \mathbb{D}_4 ersetzt wurde, bedeutet.

$$D_4 = (\lambda - p_{44}) D_3 + d_4 E_3$$

 $E_3 = -p_{34} \cdot D_2 + d_3 E_2$
 $E_2 = -p_{24} \cdot D_1 + p_{14} \cdot d_2$

Durch Substitution erhält man

$$D_4 = (\lambda - P_{44})D_3 + d_4 \cdot (-P_{34}D_2 + d_3(-P_{24}D_1 + d_2(-P_{14})))$$

Schreibt man die Hauptabschnittsdeterminanten als Polynome von λ , D_i = $f_i(\lambda)$, erhält man ein allgemeineres Rekursionsschema, ähnlich dem bei Hessenberg.

$$f_{i}(\lambda) = (\lambda - p_{ii}) f_{i-1}(\lambda) + d_{i}(-p_{i-1,i} f_{i-2}(\lambda) + d_{i-1}(...d_{2}(-p_{1i})))$$

Man bemerkt sofort, daß, da d nur Null oder Eins werden kann, ab einem bestimmten d , das Null ist, weitere Summanden keine Rolle mehr spielen.

Für die Automatenrechnung wurde eine neue Boble'sche Variable gebildet

$$BOL(J,I) = \prod_{k=J+1}^{I} d_k \qquad \text{für } J < I$$

$$BOL(J,I) = 1 \qquad \text{für } J \ge I$$

Diese Variable wurde multiplikativ jedem -p bei der Berrechnung der $\mathbf{f_i}(\lambda)$ hinzugefügt. Dadurch war es möglich, den Hessenbergalgorithmus nahezu unverändert zu übernehmen.

COMPUTER-PROGRAMM

Fortran II

A LIDEN THAT I PITOROCETA MINT	A &	-73- X///			GSMATRIX A	y-ROOTR, ROOTI , IVEK, NJ
ER.	er Hall milite	1 FORMAT (12) 2 FORMAT (11,5X,12,12;8X,F20.12) 3 FURMAT (1X,12F6.3/1) 7 FORMAT (1H1,14HFINGANGSEATRIX/Z) 12 RFAD 1,8	8(I)=0. 8(I)=0. ROOTR(I)=0. ROOTI(I)=0. DO IO J=1,N	9	DATEN EINLESEN IN DIE EINGANGSM REAG 2, LG.1, J, ZAHL IF (LG-1, 8,9,8 A(I, J)=ZAHL	DG 13 1=1,0 N . J=1,N) 13 PRINT 3, (A(I,J),J=1,N) CALL HESSBG (A,B,F,X,COF,POL,R) EAD

													SCHRANKE, WIRD ES	
			\mathbb{X}		(S_{Γ})	1 (K1,K)	1) Spalte wird ab dem K+1-ten element Gleich Null,])—B(I)*A(K1,J)	VERVOLL STAENDIGUNG ZUR AEHNLICHKEITSTRANSFORMATION	 K:[_]+A.(_[SORUCKEN	$S_{\mathfrak{p}}((A(I_{\mathfrak{p}}\cup), J=1, \mathbb{N}), I=1, \mathbb{N})$ $K=S_{\mathfrak{p}}\mathbb{N}$	SUBDIAGONALELEMENT KLEINER ALS EINE VORGEGEBENE ETZT	IF(ABSF(A(K,K-1))-1.E-06)25,26,26 A(K,K-1)=0.
27 01.03	$18 - 00 - 20 - 3 = K_{\phi}N$	20 A(1) 5, 0) = 4, 0.5, 9, 0 10 AX=1 VEK(K1) 1 VEK(K1) = 1 VEK	TVEK(JS)=1DA	SPALTENTAUSCH	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	21 A(J,JS)=Y DO 22 I=K2,N B(I)=A(I,K)7		C	C VERVOLLSTAEN 6.	DO 46 1=1,N DO 14 J=K2,N 14 A(1,K1)=A(T,K1)+A(T;J)*B(J) 46 CONTINUE 43 CONTINUE	C MATRIX B AUSDRUCKEN	PRINT 100 DO 23 Kl=K-1	S	25 A(K,K-1)=0.

	IT DIE MATRIX P DURCH DIE							(NOMS MIT HILTE DES		
C AUF BAU DES VEKTORS B C B(K)=0. X(1,K)=1.	C X(1,K)=A(K,K-1) C NULL-EINS-NORMIERUNG DER SUBDIAGONALE.EES ENTSTEHT C AEHNLICHKEITSTRANSFORMATION P = D**-1 * B * D C C	27 DU 44 J=K,N DO 24 I=1,Kl 24 A(I,J)=A(I,J)*X(1,K) 44 CONTINUE 44 CASSE(A(K,Kl))=1,E=06) 23,23,63 23 A(K,Kl)=1, PRINIE	C MODIFIZIFRIE HESSENBERGMATRIX P AUSDRUCKEN	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	DO 47 1=1,N1 POE (1) =0.0 FOE (1) =0.0	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$3.1 + (1 \text{ yr}_1) = 1 \text{ or}$	Č REKURSIVE BERECHNUNG DES CHARAKTERISTISCHEN POLYN Ç BOOLESCHEN AUSDRUCKS BOE(B, J, I)	D0 45 1=2,N	DO 32 K=1911 K1=K-1 DO 34 J=1911 34 F(19K)=F(19K)-F(J9K)*A(J9I1)*BOL(B9J9I1)

35 F(I,K)=F(I,K)+F(I1,K1)
45 CUN I INUE PRINT - 61, (IVEK (I.) • I = 1,• M)
33 Pol.(1) = F(N1,1)
PRINT 7, POL(1),1=1,NI)
203 IF(ABSE(POL(1))-1,E-08) 200,206,201 200 DO 202 I5=1,N 202 POL(15)=POL(15+1)
20 10 203
C CHARAKTERISTISCHES POLYNOM AUSDRIICKEN
PRINT 7, (POL(I), I=1, NI)
C N BERECHNET
G CALL POLRT (POL, COF, N, ROOTR, ROOTT, 1ER) PRINT L
Ç EIGENWERTE AUSDRUCKEN
40 PRINT5,ROOTR(I),ROOTI(I)
END

	TZT FUER J GRUESSER ODER GLETCH T *B(J+2)****B(I)		78								
TO A COMPANY OF THE PROPERTY O	*LDISK *FANDK1405 *LIST PRINTER C C DIE BOOLESCHE VARIABLE BOL(B,J,I) BESI C DEN WERT I.,*	FUN DIM	1.2 L 1 L 1 L 2.57819091856E+	1	1 - 41965931272E+ 1 - 13809802447E+ 1 - 11760869076E+	2352173815 2 - 2243029012 2 - 6785757473	2 - 1099109209 2 - 1004572983 2 - 1255539975 2 - 2674992798	8 2 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	-, (34807378711E=01 -, 28677797362E=01 -, 17649935112E+00 -, 11082086029E=01 -, 40873199053E=01	3 3 -,1027068339 -,1482577211 -,1482577211	4 4 4 4 4 562025165

***************************************	00-	100		400)												
() + 	71E+0(Д Т Т Т	0 C) О () П ()	1 1 1 1 1 1	() () () () () () () () () () () () () ((D+U)		0.0 + + + +	10			1				015
0.28	33129	2000 0000 0000	396 793 793 793	アントウ	2000 2000 1400 1400	700	321 221	120	368	21/2 20/2 80/0	142 747	100 100 101	200 200 300	503	767	7 7 1	362	102 103 103	∠k Zilo Zilo	100 100 100	<u></u>
52 52 52	5007C	000 1000 1000	744	325 325 505 500	. ところ . こうこう . こころ	ひろりん	000 000 000	196	90, 93,5	485 995	Ω Ω Ω Ω	14 (0)	イグン	462	20 K 20 K 20 K 20 K	/ 4 () 0.7 () ()	127	900 1000 1000	シャンシャン	770	088
	1.1	0 0 0 1-10-11	400	00	-1000-	0 0	Suc) بسما (لأ	السيار	ـــــرائــــ	N-	المسماة	$\sim \sim$	OF	NV	3	COL	ے احد	-11		N
																	and the second s				
						The second secon															
	4 17 14 & & 0	15.10	1111		H H-	111					نثِم إسم	واجرا		·		-11	و نيسو	ے است	ـــم ہـــ	-1.	أبسم
		The state of the s				and the second s															
																					7
	000		NO'-	10 K	040	\-\	00		0	20		0	-) اجنہ	>	d p==4	0.	-		وانتجا	
3E+0	+5E+00 76E+00 86E+00	775 76 76 76 76 76 76 76 76 76 76 76 76 76	0 - 1 - 1 - 0 1 + 1 - 0 1 + 1 - 0	8 E E O E O E E O E E O E E O E E O E E O E E O E E O E E O E E O E E O E O E	4E+0		の 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	0 H H O C	7E+0	0 F + 0	0 Н Н Н Н Н Н Н Н Н Н Н Н Н Н Н Н Н Н Н	1E+0	の () () () () () () () () () () () () ()	2E-0	1 H H D T H	5E-0	4E+0			0+90	31-0
516103E+0	994245E+0 520376E+0 048396E+0	313127E+0 626246E+0	278287E+0 278287E+0 499159E=0	935984E+0 119998E-0	014544E+0 480470E-0	232910E-0 471181E-0	71-7495E+0 334080E+0	130290E-0	491317E+0	73 700 E-0	302360E+0 604718E+0	566731E+0	39 T 0 T 0 E + 0	077842E-0	3278411+0 188684F10	378015E-0	58.1504E+0	742660E-0	341898E-0	000000C	240 (735-0
5579616103E+0	60 60 99 4245E+0 9236520376E+0 4885048396E+0	0743313127E+0 1486626246E+0	9847278287E+0 9847278287E+0 8334400150E=0	1363935984E+0 4291119998E+0	9889014544E+0 2975480470E-0 531734E670E-0	3043471181E-0	9407717495E+0 9103934080E+0	67.22.1.30.29.0 E=0.63.44.50.7.3.80 E±0	2736491317E+0	3277708310E+0 9809973700E-0	29 2 2 3 0 2 3 60 E + 0 58 44 60 4 7 1 8 E + 0	6832666731E+0	3181391818E+0 7700000000E+0	9565077842E-0	7877887841140	5443978015E-0	0842581504E+0	7 Z T UU 4 2 6 6 0 T - U	2147341898E-0	3680000000 540	0474340 7731-0
25579616103E+0	060994245E+0 236520376E+0 885048396E+0	10743313127E+0 21486626246E+0	19847278287E+0 19847278287E+0 18334400150E=0	11363935984E+0 54291119998E+0	19889014544E+0 22975480470E-0	. 13043471181E-0	1940 <i>7717</i> 495E+0 59103934080E+0	.76722130290E-0	42736491317E+0	23277708310E+0 69809973700E+0	• 12922302360E+0 • 25844604718E+0	16832666731E+0	* 83187391878E+U	29565077842E-0	2787787787841E+0	15443978015E-0	108425815046+0	37 Z 1 UC 4 2 6 6 0 E - C	32147341898E-0	13680000000 0 5 5	0474340 7731-0
25579616103E+0	1-60-60-99-4-24-5E+0 59-23-65-20-37-6E+0 1-488-50-48-39-6E+0	10743313127E+0 21486626246E+0	19847278287E+0 19847278287E+0 18334400150E=0	11363935984E+0 54291119998E+0	19889014544E+0 22975480470E-0	. 13043471181E-0	•19407717495E+0 •59103934080E+0	.76722130290E-0	42736491317E+0	.69809973700E-0	• 12922302360E+0 • 25844604718E+0	. 16832666731E+0	* 83187391878E+U	29565077842E-0	2787787787841E+0	15443978015E-0	108425815046+0	37 Z 1 UC 4 2 6 6 0 E - C	32147341898E-0	13680000000 0 5 5	87474340 (731-0
25579616103E+0	- 16060994245E+0 - 59236520376E+0 - 14885048396E+0	.10743313127E+0 -21486628246E+0	. 1984 138 1871 E-0 1984 7278 E+0 1833 4603 150 E-0	. 11363935984E+0 . 54291119998E+0	. 19889014544E+0 . 22975480470E-0	-, 0.521.13559 tUE=0 -, 1.30434.71181E=0	-•19407717495E+0 -•59103934080E+0	767.22.130.290E-0 2634450.7380E+0	• 42736491317E+0	73577708310E+0 69809973700E-0	. 12922302360E+0 25844604718E+0	16832666731E+0	• 63101391013E+0 • 27700000000E+0	.29565077842E-0	32857857841E+U 394521788684E+O	,15443978015E-0	108425815046+0	37 Z 1 UC 4 2 6 6 0 E - C	32147341898E-0	13680000000 0 5 5	87474340 (731-0
425579616103E+0	1-60-60-99-4-24-5E+0 59-23-65-20-37-6E+0 1-488-50-48-39-6E+0	4 4 4 510743313127E+0 4 7	. 954915818(1E-0 19847278E+0 - 18332400150E-0	5 11363935984E+0 54291119998E-0	5 5 22975480470E-0 653173E6070E-0	5	6	6 - 2622130290E-0	6 42736491317E+0	6	6 12922302360E+0 6 25844604718E+0	7 16832666731E+0	7	7 . 29565077842E-0	7 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 -	7	7 10842581504E+0	0-309965001786°	7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	2 7 2	1.8 1.20-0.00-0.00-0.00-0.00-0.00-0.00-0.00-